

ČASOPIS SVAZARMU  
PRO RADIOTECHNIKU  
A AMATÉRSKÉ VYSÍLÁNÍ

ROČNÍK XVI/1967 ČÍSLO 3

## V TOMTO SEŠITĚ

Náš interview	65
Ústřední sekce radia hodnotila i plánovale	66
Čtenáři se ptají	67
Mladí amatéři soutěží	67
Nejúspěšnější radioamatéři 1966	68
Jak na to	69
Laborator mladého radioamatéra	70
Bzučák k nácviku telegrafie	71
Elektromechanické filtry	72
Zlepšení stability řádkové synchro- nizace	73
Jestli jednou expozimetr	74
Výpočet nř zesilovače	75
Násobil kmitočtu s tranzistory	77
Sovětské tranzistorové přijímače	78
Nové sovětské tranzistory	80
Jednoduchý stereofonní zesilovač	81
Tranzistorový stereofonní dekodér	83
Adaptéry k měření odporů a kapa- cit	86
Diferenciální křivkovač	87
Inverze jako vinový kanál	88
Hon na lišku, víceboj, rychlotele- grafie	90
SSB	90
VKV	91
DX	92
Náš předpověď	93
Soutěže a závody	94
Přetexte si	95
Cetli jsme	95
Nezapomeňte, že	96
Inzerce	96

### AMATÉRSKÉ RADIO

Vydává Svazarm ve Vydavatelském ústavu MNO, n.p., Praha 1, Václavova 26, telefon 234355-7. Šéfredaktor ing. František Smolík, zástupce Lubomír Bělčina. Redakční rada: A. Anton, K. Barot, ing. J. Čermák, K. Donát, V. Ha, ing. L. Hloušek, A. Hofmann, Z. Hradský, ing. J. T. Hyán, K. Křebec, A. Lavant, K. Novák, ing. J. Novotný, ing. O. Petráček, dr. J. Petráček, K. Prym, J. Sedláček, M. Švíták, J. Vackář, ing. V. Vildman. Redakce Praha 2, Lublanská 57, telefon 223630. Ročně vyjde 12 čísel. Cena výtisku 3 Kčs, pololetní předplatné 18 Kčs. Rozšiřuje PNS, v jednotkách obzorgových sil VČ MNO, administrace, Praha 1, Václavova 26. Objeví-li příjemci každá pošta doručovatel. Dohládky pošta Praha 07, Objeví-li pošta k zahraničí vyžádej PNS, vývoz úskla, Jindřichův 14, Praha 1, Tiskne Polygraf, n.p., Praha. Inzerce přijímá Vydavatelský ústav MNO, Václavova 26, Praha 1, tel. 234355-7, linka 294. Za převodnost příspěvků ručí autor. Redakce naruší vrst, bude-li výtiskům a bude-li připojena frankovaná obálka se zpětnou adresou.

© Vydavatelský ústav MNO, Praha  
A-23471128

Toto číslo vyšlo 5. března 1967

s ing. Jiřím Zvolánkem, vedoucím oddělení pro zkoušení výrobků Elektrotechnického zkušebního ústavu v Praze, o práci a podílu ústavu na jakosti výrobků naší spotřební elektroniky.

Co je vlastně Elektrotechnický zkušební ústav, komu podléhá a jak pracuje?

Elektrotechnický zkušební ústav je zřízen jako organizace nezávislá na výrobcích a odběratelích a patří do resortu Státní komise pro rozvoj a koordinaci vědy a techniky; podléhá Úřadu pro normalizaci a měření. Ústav se zabývá povinným schvalováním tuzemských i zahraničních elektrotechnických výrobků z hlediska bezpečnosti, trvanlivosti, spolehlivosti, účelnosti, hospodárnosti a zjišťuje, odpovídají-li výrobky technickým normám. Cílem povinného schvalování je účinně pomáhat ke zvýšení jakosti, technické úrovně a užité hodnoty při zachování požadované bezpečnosti. Dále ústav hodnotí vybrané výrobky, určené vyhláškou Úřadu pro normalizaci a měření. EŽU navazuje na tradice zkušebny Elektrotechnického svazu československého, která byla založena již v roce 1925 a byla jedním z prvních podniků tohoto druhu na světě v oboru elektrotechniky.

Všechny výrobky, které jsou v EŽU schvalovány, jsou označeny známou značkou ESC (Elektrotechnický Standard československý) a a mohou být uvedeny na trh. Značka musí být zřetelná a viditelně umístěna; bez tohoto označení nesmějí být výrobky uváděny do oběhu.

Které výrobky spotřební elektroniky ústav posuzuje a z jakých hledisek? Posuzuje se podobně i výrobky ze zahraničí?

Náš ústav posuzuje všechny výrobky spotřební elektroniky. Bez značky ESC nemůže být uveden na trh žádný gramofon, magnetofon, televizní a rozhlasový přijímač, nř zesilovač apod. Základním hlediskem při schvalování je otázka bezpečnosti. Nejde ovšem jen o bezpečnost proti úrazu elektrickým proudem, ale o bezpečnost v širším slova smyslu. Znamená to, že zařízení nesmí způsobit požár, výbuch, nesmí vyzařovat zdraví škodlivé záření apod. Dalším základním hlediskem je, jak výrobek plní funkci, pro kterou byl konstruován. Funkční vlastnosti a technické parametry bývají obvykle předepsány státními normami. Odchylna od normy při schvalování výrobku je zcela výjimečná a povoluje se jen tehdy, nemají za následek zhoršení funkcí a bezpečnostních vlastností výrobku. V poslední době se vztáčí pečlivě prověřuje spolehlivost a trvanlivost výrobků, která bývá obvykle spotřebiteli kritizována, protože i výrobek s velmi dobrými technickými parametry se vlastně znehodnotí tím, že je ho třeba často opravovat. Vzhledem k tomu, že jakost výrobku do jisté míry závisí i na úrovni státních norem, snažíme se působit na znění norem v tom smyslu, aby odpovídaly mezinárodním doporučením a umožňovaly tak i snazší výměnu zboží v mezinárodním měřítku. V minulosti



se někdy stávalo, že při projednávání konečného znění norem některé výrobní podniky trvaly na takové úpravě, která vyhovovala jejich výrobkům, ačkoli by tomu mělo být právě naopak. Dnes je však každému zřejmé, že žádný stát nemůže vyrábět ekonomicky výhodné všechny druhy výrobků. Je nutná dělba práce v mezinárodním měřítku a pak je pro státy, které se na ni podílejí, velmi výhodné, odpovídají-li si jejich národní normy co nejvíce.

Jaký je postup při povinném schvalování a hodnocení výrobků?

Především je třeba říci, že ústav zajišťuje jednak tzv. povinné schvalování výrobků podle vyhlášeného seznamu, u nichž by nedostatečná jakost a nedodržení zákonných předpisů a norem mohly způsobit společnosti vážné ztráty, jako je např. nebezpečí úrazu, ohrožení zdraví uživatelů apod. (sem patří všechny výrobky spotřební elektroniky), jednak tzv. povinné hodnocení, pro které jsou určeny některé výrobky povinně schvalované, ale i výrobky, které povinnému schvalování nepodléhají. Postup při povinném schvalování je jednoduchý: 1. výrobce předloží EŽU již v předvýrobní etapě vzorky ke zkouškám (prototypy). Tak lze závady odstranit ještě předtím, než je výrobek předán do sériové výroby, kde jsou pak zásadní změny již velmi obtížné. 2. Při kladném výsledku prototypové zkoušky je zahájena výroba ověřovací série, z níž výrobce předává k typovým zkouškám předepsaný počet vzorků. Po kladném výsledku typové zkoušky se přiděluje výrobku kontrolní značka ESC, což vlastně znamená, že se výrobek může sériově vyrábět.

Udělením značky však nekonečí práce EŽU s výrobkem – pracovníci ústavu i během výroby dělají v závodě namátkové kontroly a odebírají vzorky ke kontrolním zkouškám do ústavu, aby se přesvědčili, odpovídají-li výrobky schválenému provedení.

Jak se liší hodnocení výrobků od povinného schvalování? Co se z hlediska hodnocení výrobků a jaké jsou důsledky, nevyhoví-li výrobek při zkoušení?

Hodnocení je do jisté míry nadstavbou povinného schvalování. Hodnocení je buď povinné (u výrobků podle seznamu

ve zvláštní vyhlášce), nebo výrobce sám může požádat ústav o hodnocení výrobku, má-li zájem o objektivní posouzení. Při hodnocení se naše výrobky porovnávají se zahraničními výrobky, které reprezentují současnou světovou úroveň. Neposuzují se jen technické vlastnosti a bezpečnost, ale také estetická a výtvarné řešení i ekonomická stránka.

Neprojde-li výrobek úspěšně povinným schvalováním, nedostane značku ESC a nemůže být vyráběn. Zjistí-li se, že při sériové výrobě někdy dochází k nesprávnému provedení, odebere ESU výrobku kontrolní značku, což má za následek okamžitě zastavení výroby.

Na základě hodnocení jsou výrobky zařazovány do tří stupňů jakosti: první stupeň odpovídá špičkové světové jakosti, druhý stupeň je jakostní označení výrobku, jehož vlastnosti jsou na velmi dobré úrovni a jen některé malinkosti brání jeho zařazení do první třídy. Výrobky, které nelze zařadit do prvního dvou stupňů jakosti, jsou ve třetím jakostním stupni a nejsou označovány na rozdíl od prvních dvou stupňů (ty mají lipový list v kroužku) žádnou značku. Nelze-li výrobek zařadit do prvních dvou stupňů jakosti, uplatňuje se vůči výrobcí finanční postih ve formě dodatečného peněžního odvodu ve výši 5 % velkoobchodní ceny a současně je výrobce upozorněn, co jak a do kdy musí na svém výrobku změnit. Nejsou-li v určeném termínu závady odstraněny a při opakovaném hodnocení není výrobek zařazen do 2. jakostního stupně, zvýší se finanční postih na 20 % velkoobchodní ceny.

**Prodávají se za nižší ceny výrobky, u nichž se zjistí, že neodpovídají povinnému schvalování výrobků? Je-li již cena byla vytvořena právě na základě schvalování a při výrobě nebylo zřejmých vlivů?**

Ustanovení o finančním postihu pochopitelně spotřebitele nechrání. Je však zřejmé, že žádný podnik si nemůže dovolit výrobu jakýchkoli zařízení, při nichž přichází o ne právě malou část plánovaných zisků.

**Je vliv na možnostech spotřebitele, aby se nějakým způsobem dovedl výsledky hodnocení výrobků? Jsou zveřejňovány výsledky hodnocení?**

Výsledky hodnocení se zatím nezveřejňují. V budoucnu se počítá s tím, že Úřad pro normalizaci a měření bude vydávat bulletin, v němž budou zveřejňovány výsledky schvalování a hodnocení výrobků.

**Jesté jsou zde zajímavá spotřebitele, a to otázka odrůdní. Proč tedy výrobky tak z tohoto hlediska? Jsou povoleny výjimky z platných předpisů, když je zřejmé, že špatné odrůdní přináší nepříjemnosti širokému okruhu spotřebitelů?**

Náš ústav v této otázce spolupracuje se Správou radioelektroniky, do jejíž kompetence otázka rušení a ochrany patří. Jinak řečeno, Správa radioelektroniky dělá pro náš ústav veškerá měření v této oblasti. Pokud jde o povolené výjimky, šlo vždy o výjimečně závažné ekonomické důvody a v současné době již prakticky neexistuje výrobek, u něhož by byla výjimka z jakýchkoli důvodů povolena.

Závěrem bych chtěl podotknout, že i přes naši čtyřicetiletou praxi ve zkoušení přináší dle nás problémy,

kteří se nesnadno řeší. Je to např. otázka, jak a s čím hodnocené výrobky srovnávat, dále některé otázky související s vývozem a dovozem zboží apod. Nejsou to však problémy namáhavé a již se s nimi vypořádáme stejně uspokojivě, jako jsme vyřešili otázku bezpečnosti elektrotechnických zařízení, která je dnes téměř jednoznačně určena a dozorována.

\*\*\*

**Poznámka redakce:** – Je jisté, že práce ESU je velmi potřebná a má úspěchy. Máte-li se však na celou věc dívat ze stanoviska spotřebitelů, zajímá nás především, jak je chráněn před špatnými a nejakostními výrobky každý z nás. V tomto směru je však situace méně radostná. Co je platné spotřebiteli, že výrobce je postižen při nejakostní výrobě dodatkovou daní, prodávající-li se jeho výrobky (nejakostní) za planou cenu a nedovíme-li se ani, že výrobky jsou nekalitní. Při koupě jakéhokoli zařízení nás jako spotřebitele také zajímá, kupujeme-li výrobek luxu, průměrný nebo dokonce podprůměrný. Do jisté míry se jakost dá poznat podle ceny – není to však pravidlem; např. kabelkový přijímač s tranzistorem Akcent stál přes 1000,- Kčs a stejný přijímač ve stolním provedení byl o několik set korun levnější. Proč se výrobky neoznačují na základě objektivních měření a estetického hodnocení

do jakostních tříd? V NSR dnes platí např. norma, podle níž mohou být zařízení pro záznam a reprodukci zvuku označována značkou Hi-Fi, dosahují-li předepsaných vlastností, takže spotřebitel zcela jednoznačně ví, co od takových zařízení může očekávat, a podle svých požadavků a možností se může rozhodnout ke koupi takového zařízení, které mu vyhovuje.

Témto, podle našeho názoru oprávněným požadavkům, by bylo účinné zažít, kdyby se zveřejňovaly výsledky měření a zkoušení výrobků a kdyby je zveřejňoval přímo organizace, která se měření a zkoušením zabývá. V interview zmíněný bulletin Úřadu pro normalizaci a měření nebude však asi řešením, i když dojde k jeho vydávání, protože bude podle našich informací vycházet ve velmi omezeném nákladu a mezi veřejnost se pravděpodobně vůbec nedostane. Podstatné jednoduší by však bylo, kdyby byly výrobky označovány přímo značkou jednotlivých tříd jakosti (např. číslicemi 1, 2, 3 v kroužku – podobný systém je zaveden v NDR). Užívání společné značky pro jakostní třídu 1 a 2 není pro spotřebitele výhodné, protože nedovoluje spotřebiteli přesně určit jakost výrobku.

Výrobky čs. slaboproudého průmyslu mají většinou dobrou úroveň, domníváme se však, že by mohly být v některých případech lepší, kdyby se realizovaly tyto naše připomínky.

## ÚSTŘEDNÍ SEKCE RADIA HDNOTILA I PLÁNOVALA

Na dohodnutém zasedání, které se konalo v Praze ve dnech 28. a 29. ledna, hodnotilo plenum ústřední sekce radia svoji práci v minulém roce a zaměřilo se na úkoly, které je čekají letos. Jak řekl v úvodní zprávě předseda sekce M. Světlák, ukazují úspěchy dosažené v uplynulém období, že ústřední sekce má všechny předpoklady k tomu, aby rok 1967 přinesl další výrazné zlepšení výsledků činnosti celého radioamatérského hnutí. Z tohoto hlediska vyřezalo také celé jednání.

**Živá diskuse přinesla mnoho nových námětů a soustředila se na nejpalčivější otázky:** zvýšení kázně při práci na pásmách, problémy reprezentace v mezinárodních závodech a soutěžích na KV i VKV, situace v materiálním zabezpečení radioamatérské činnosti atd. Z diskuse vzešly i náměty na organizaci vyřecení činnosti zájmových skupin radioamatérů, jako např. vytvoření DX-klubů, skupin amatérů pracujících technikou SSB, zájemců o nízkofrekvenční techniku, tranzistorovou techniku apod.

Hlavní úkoly jednotlivých odborů jsou shrnuty v obsáhlém materiálu. Každý úkol je formulován naprosto konkrétně, má stanoven přesný termín splnění a je doplněn jménem funkcionáře, který je za toto splnění osobně odpovědný. Tato forma je dostatečně zárukou, že dokument nezůstane jen na papíře, ale že celý jeho obsah bude postupně uskutečněn.

Také tedy jsou alespoň některé z hlavních úkolů ústřední sekce radia v letošním roce? Jmenujme především tři: celostátní přehlídka radioamatérských prací, II. celostátní symposium amatérské radiotechniky v Bratislavě a mistrovství Evropy v honu na lišku, jehož jsme letos požadatelem. Vysoká úroveň všech těchto akcí, kterou chce sekce s vynaložením maximálního úsilí zajistit, bude současně dokladem vysoké úrovně celého radioamatérského hnutí v CSSR.

Z dalších mnoha úkolů a otázek, které chce sekce v letošním roce řešit, si všimněme aspoň těch nejzajímavějších: zapojí všechny radiokluby, odbory radiotechniky a provozní činnosti a radioamatérské kroužky ZO Svazarmu do soutěže radioamatérů technickou směru; uvést do života nové podmínky pro udělování odborných stupňů „Radiotechnik“; vytvořit podmínky pro zavedení závodu Polní den na KV v roce 1968; zajistit vysokou úroveň reprezentace čs. radioamatérů v mezinárodních soutěžích na KV, VKV i v honu na lišku, víceboji a rychlotelegrafii; rozšířovat počet radioamatérů tím, že radioamatérské kroužky budou soustředěny nadešlé již od 10 let; rozvinout plnění podmínek odznaku ČSM „Mladý technik I. a II. stupně“; zavést odznak „Radioamatér-technik“ a „Radioamatér-vysílač“ pro mládež od 15 let; rozvinout soutěž ZO o vyškolení nejvíceho počtu radiotechniků a operátorů do 18 let; zavést Zvláštní oprávnění pro mládež (OL) pro provoz na VKV; vydat 10 plánek a schémata elektronických přístrojů se stavebním návodem pro radiotechnické kroužky; uvážovat o vydávání bulletinu, který by umožnil rychlou informaci o závodech, výsledcích atd.; zlepšit materiální zázemí radioamatérů prohloubením zásilkové služby radioklubům, zprostředkováním prodeje úzkopásmových a mimotolerančních radioousaček základním organizacím; zříditi dokumentační středisko na podporu konstruktérské, zlepšovatelské a vynálezcké činnosti radioamatérů; navrhnout diplom 100 RP listků pro OK; vyhodnotit

zkušenosti s novými koncesními podmínkami; hledat cesty k oživení vnitrostátního provozu na KV; předhodit dosavadní soustavu radioamatérských soutěží na KV i VKV; prověřit dosavadní propozice honu na líšku, víceboje a rychlostografie a upravit je tak, aby byly vytvořeny podmínky pro širokou účast amatérů, především mládeže; dořešit otázku záslužkové u n. p. Tesla Rožnov pro radioklubů Svazarmu atd.

Plánem schválený hlavní úkoly, uložilo předsednictvu rozpracovat do 1. dubna 1967 všechny připomínky a náměty, které vyšly z diskuse, a zařadit jejich řešení do kalendářního plánu předsednictva a jednotlivých odborů ústřední sekce radia.

Usnesení dále ukládá předsednictvu ústřední sekce radia zabývat se zejména těmito otázkami:

1. zlepšením disciplíny na pásmech,
2. zkvalitněním přípravy reprezentantů všech odborů,
3. předběžně analyzovat práci okresních sekcí radia a pomáhat odstraňovat její nedostatky,
4. zvláštní pozornost věnovat otázkám přípravy mládeže a zájemců o technickou činnost; vytvářet pro tuto činnost potřebné podmínky,
5. pravidelně se zabývat otázkami zlepšení materiální technické situace ve sportu i ve výcviku,
6. umožnit radioamatérům pracujícím na pásmech organizovanou činnost podle jejich specifických odborných a sportovních zájmů, např. DX, SSB atd.
7. projetat ve spolupráci s MNO, oborovým federativním Tesla, ústřední správu výrobních družstev a hospodářskou správu ÚV Svazarmu opatření ke zdokonalení výroby a distribuce stanic pro zájmové a výcvikové útvary mládeže. Z těchto hledisek připravit návrh na vytvoření organizačních a ekonomických podmínek pro zvýšení kapacit radiotechnického výrobního a vývojového střediska v Braníku a radiotechnické dílny v Hradci Králové.

bf.

## Čtenáři se ptají

Prosíme o zaslání plánu úpravy přijímače T58 a Doris pro příjem dlouhých vln (A. Reznicek, Sarovy, Peter, Zohor, P. Přidal, Znojmo).

Popis úpravy přijímače T58 pro příjem dlouhých vln byl uveřejněn v AR 3/61 na str. 70. Úprava pro přijímač Doris je v AR 12/65, str. 6.

Kde je možné koupit bakelitové skřínky na měřicí přístroje, které stavbu popisuje „Laboratoř mládežnické radioamatérů“? (M. Franta, Rožnov p. R.).

Bakelitové skřínky B6, popřípadě i další součástky použité při konstrukci těchto měřicích přístrojů, můžete koupit (i na dobrou) v prodejně Radioamatér, Žitná 7, Praha 1.

Prosíme o zaslání seznamu vhodné literatury pro radioamatérsko-základní školu. Může to být i učebnice pro průmyslové školy. (J. Vitha, České Budějovice).

Literaturu vhodné pro začátečníky je dostatek – uvedeme proto jen knihy, které jsou podle našeho názoru nejvhodnější. Jsou to např.: J. Válek: Úvod do elektroniky, SNTL 1966, M. Pačák: Skola radiotechniky, Práce 1959, Z. Skoda: Radiotechnika pro pionýry, Mladá Fronta 1954, J. Forejt: Pracujeme s charakteristikami elektronek a tranzistorů, SNTL 1961, R. Major: Malá radiotechnika, SNTL 1959, J. Čermák: Tranzistory v radioamatérské praxi, SNTL 1960, K. Donát: Příručka pro konstruktéry radioamatérů, SNTL 1961, Radiotechnická příručka (Smirenin), SNTL 1955, F. Shea: Základy tranzistorových obvodů, SNTL 1959; z učebnic je vhodná např. učebnice pro průmyslové školy – Javorský, Bobek, Musil: Elektronika, SNTL 1962, Kábele, Botík, Hanák: Přenosová technika, SNTL 1965, J. Dvořáček a kol.: Vysokofrekvenční technika, SNTL 1964, Kábele, Hanák, Melezníček: Vysokofrekvenční technika, SNTL 1966. Z produkce našeho vojska: Melezníček: Začínáme s tranzistory, Donát: Fyzikální základy radiotechniky, Schubert: Velká příručka radioamatéra.

## Mladí amatéři soutěží

Začátkem minulého roku vyhlásila kolektivní stanice Krajského domu pionýrů a mládeže v B. Bystrici, OK3KDS, zajímavou soutěž „Po stopách SNP telegraficky“. Úkolem soutěžících (přihlásilo se jich 180) bylo navázat každý měsíc jedno spojení s touto stanicí. Za spojení dostal účastník soutěže kromě OSL listku ještě ústřední fotografie. Bylo jich celkem deset a po jejich sestavení se na fotografii objevil obrázek B. Bystrice. Tento konečný úkol se podařilo splnit 100 účastníkům soutěže, kteří dostali zvláštní diplom.

Myšlenka dát touto formou zejména mladým v pionýrských kolektivkách, a OL možnost navazovat přátelská spojení na pásmech a soutěžit, vyvolala zájem i v jiných městech a již se objevily další podobné soutěže: „700 let Ostravy“, OK2KWY, výzva kolektivky Domu čs. dětí, OK5DCD, a další jistě budou následovat. Soutěž „700 let Ostravy“ probíhá od 1. 12. 1966 do 31. 5. 1967 a úkolem soutěžících je navázat v této době se stanicí OK2KWY šest spojení na pásmech 1,7 a 144 MHz. Odměnou nejlepším bude stříbrný kahan města Ostravy. Posluchači budou současně soutěžit o největší počet odpovídacích spojení stanicí OK2KWY. O podobnostech soutěže informuje stanice OK2KWY ve svých zvláštních relacích.

Ž. H.

## PŘIPRAVUJEME PRO VÁS

Nf zesilovač pro gramofon

Generátor RC

Stavebnicové jednotky s plošnými mi spoji

## Zemřel Lubomír Vonka



Dne 6. 1. 1967 odešel náhle z našeho středu Lubomír Vonka, obžvýv člen kolektivní OKIKTW.

Svoji radioamatérskou činnost začal pod značkou OKIEA již před druhou světovou válkou, kdy se aktivně zúčastňoval mezinárodních závodů a soutěží. Po válce a po navrácení koncese pracoval hlavně na DX-pásmech, kde získal řadu zahraničních diplomů. Aktivně se zapojil do práce kolektivní stanice OKIKTW, kde vychoval řadu prozvěrných operátorů a byl strůjem mnoha úspěchů tohoto kolektivu v letech 1952 až 1956.

Čs. radioamatéři v něm ztraceli velmi dobrého pracovníka nejen na amatérských pásmech, ale i v oboru laboratorně elektrotechniky, v němž jeho technický náhled a řídící a v. p. Tesla Lanškroun usiloval o soustavný rozvoj soutěskové základny.

Čest jeho památce!

## Nový způsob výroby plošných spojů

Plošné spoje se na celém světě vyrábějí převážně leptáním. V poslední době se však začíná prosazovat nová metoda – ražení. Spočívá v tom, že obrazec se nelepí, ale vyřazuje se na lisovacím stroji z měděné fólie. Do nástroje se vkládá pás základního materiálu (pertainax) s přiloženou měděnou fólií, která je již opatřena vhodným lepidlem. V nástroji se vyrazí potřebný obrazec a vydrží otvory, které slouží k přesnému lícování při dalších operacích (dérování, vstřik obrysů). Fólie, která tvoří spoje, se na základní materiál současně přilepi. Odpad fólie se z pásu stáhne. Celý pás se pak dříve a vystřihují se z něj jednotlivé desky. Konečná úprava se dělá podle přání zákazníků.

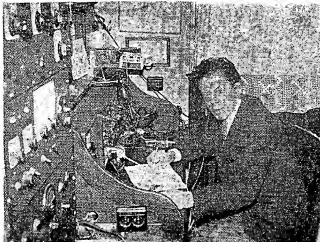
Ražení má proti leptání mnoho předností. Oproti metodě leptání je až čtyřikrát méně pracné. Fólie je odolnější proti otřídění a odpadová měď se získává čistá. Základní materiál nemusí být odolný vůči lepracím lázím a proto je i levnější.

Nevýhodou je jen potřeba speciálních nástrojů, takže ekonomicky výhodná sériace je nejmeně 20 000 kusů. Základní materiál musí být plněn jen papírem (pertainax), protože při použití skelných laminátů dochází k předčasnému znehodnocení nástroje.

Tuto výrobní metodu zavádí v současně době na základě získané licence Tesla Přelouč, která dosud vyráběla jen leptané plošné spoje pro všechny větší odběratele v ČSSR.



Tomáš Mikeska, OK2BFN, přijímá jmenovací dekret od místopředsedy ÚV Svazarmu generálmajora Františka Nouky



K. Kaminek, OK1CX



Jáno Horský, OK3MM/CO2BO



Mistr sportu ing. Boris Magnusek, OK2BFQ

Poprvé v historii vyhlásil Svazarm nejlepší sportovce roku. Současně se špičkovými světovými sportovci, motocyklovými závodníky Šťastným, Dobrým a mistrem světa, leteckým modelářem Gabrisem byli nejlepšími sportovci Svazarmu pro rok 1966 vyhlášeni i tři radioamatéři.

Prvním z nich je János Horský, OK3MM, který jako CO2BO úspěšně reprezentoval naši republiku na Kubě pořádáním expedic a skvělým umístěním ve světovém telegrafním závodě ARRL, který je neoficiálním mistrovstvím světa, kde obsadil první místo a nechal za sebou několik tisíc závodníků téměř ze všech zemí světa.

Druhým naším významným sportovcem je mistr sportu, pětinašobný mistr republiky ing. Boris Magnusek, OK2BFQ, který nejen v roce 1966, ale i v předcházejících letech mnohokrát úspěšně reprezentoval naši republiku v závodech v honu na lišku.

Třetím nejúspěšnějším sportovcem radioamatérem roku 1966 je mistr republiky Tomáš Mikeska, OK2BFN. Jeho specialitou je rychlotelegrafie, v níž také již několik let úspěšně pracuje.

Diplom mistra sportu byl na plenárním zasedání ústřední sekce radia předán místopředsedou ÚV Svazarmu plk. S. Čamrou Václavu Homolkovi z Kutné Hory, OK1GA, který splnil podmínky předepsané jednou sportovní klasifikací v práci na krátkých vlnách.

Nejvyšší titul - zasloužilý mistr sportu - obdržel jako čtvrtý radioama-

tér v Československu Karel Kaminek, OK1CX. Toho snad ani nemusíme představovat. Jako „šutra“ nebo „kamena“ ho zná každý amatér. Je u nás nejpopulárnější radioamatérskou postavou. Téměř 50 let se zabývá radio technikou. S národním umělcem J. Skupou, „otcem“ Špejbla a Hurvinka, začal již v roce 1926 používat v divadle zesilovače, mikrofony a reproduktory. Vysílací koncese má od roku 1934. Za tu dobu se zúčastnil tisíců domácích i zahraničních soutěží a závodů, v nichž získal mnoho čestných umístění. Nejznámější světové diplomy dostával u nás vždy mezi prvními. Přesto, že mu jejich gestapo mnoho sebralo, má dost i nových. Všichni amatéři ho znají jako tvůrce podmínek téměř všech domácích i některých mezinárodních soutěží a závodů. Již téměř 20 let vymýšlí, registruje a vydává československé diplomy, které se počítají na tisíce. Titul se tedy dostal do správných rukou.

\* \* \*

## Dopisovat si chtějí

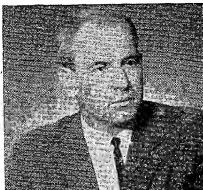
Kdo má zájem dopisovat si německy nebo anglicky s mladým německým amatérem, zajímajícím se o radiotechniku, nahrávací techniku a kybernetiku, napište na adresu: Helmuth Lutz, 1212 Letschin, Oderbruch, DDR.

S některými našimi VKV amatéry si chce dopisovat, příp. vyměňovat časopis polský radioamateur Kolodziej Benedykt, Myślowice, ul. K. Miarki 12/1, woj. Katowickie, Polska.

\* \* \*

## Nové elektronky PL504 a EL504

Protože u televizorů osazených velkoplochu obrazovkou s úhlopříčkou 59 a 65 cm, vychylovacím úhlem 110° a 114° a elektronkou PL500 na koncovém stupni řádkového rozkladového zesilovače je nedostatečná mezní přípustná ztráta anody a stínící mřížky, vyvinula anglická firma Brimar-Ediswan i další evropské firmy nový typ výkonnější elektronky s anodovou ztrátou max. 16 W. Všechny ostatní mezní i charakteristické hodnoty elektronky, označené PL504 a EL504, jsou úplně shodné s dosud používanou PL500. Vznikla tak nová, výkonnější a spolehlivější elektronka, všestranně zaměřitelná za PL500. Je možné ji používat i v rozkladových obvodech televizních přijímačů pro příjem barevného obrazu.



V. Homolka, OK1GA

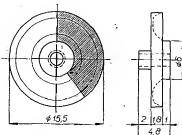
**UPOZORNĚME ČTENÁŘE,**  
že 2. číslo časopisu „Praž-Moskva“, které v těchto dnech vychází, je celé věnováno amatérům vysílacím.



### Miniaturní zpětnovazební kondenzátor

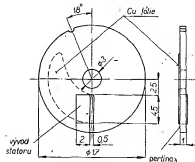
Snad každý amatér, který stavěl reflexní tranzistorový přijímač, narazil na potíže při opatřování miniaturního zpětnovazebního kondenzátoru 1 až 20 pF. Na trhu není a tak nezbyvalo nic jiného, než amatérská svépomoc.

Ke zhotovení popisovaného zpětnovazebního kondenzátoru potřebujeme vyřazený miniaturní potenciometr s vy-



Obr. 1. Rotor kondenzátoru

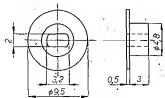
pínačem a keramický dolaďovací kondenzátor. Kondenzátor rozebereme tak, že vespod odpájame podložku se zářákami, které zajišťují krajní polohy rotoru. Keramický rotor o  $\varnothing$  16 mm vyjme a sbrušíme na karbonďovaný brousku na  $\varnothing$  15,5 mm, aby se dal volně



Obr. 2. Stator kondenzátoru

zasunout do pouzdra potenciometru. Lupenkovou pilkou zkrátíme hřídel na délku 2 mm a hlavičku s zářezem pro šroubovák spílujeme na výšku 1 mm (obr. 1).

Miniaturní potenciometr rozchebeme vyrovnáním tří záhybů na pouzdru, které drží pertinaxovou destičku s odporovou dráhou. Z destičky odstraníme odporovou dráhu, střední podložku a všechny vývody. Uprostřed destičky vyvrtáme otvor o  $\varnothing$  3 mm, kterým bude vveden



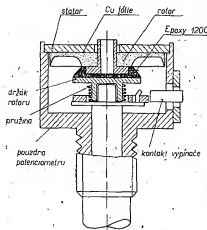
Obr. 3. Izolační držák rotoru

hřídel rotoru. Lupenkovou pilkou vyřízneme v destičce zářez  $4,5 \times 0,5$  mm (obr. 2). Do zářezu zasuneme segment vyřízný z měděného plechu tloušťky 0,2 mm, který na obou stranách destičky zahneme. Segment tvoří satorový plech kondenzátoru a jeho zahnutý konec vřívod satoru.

Z běžce potenciometru zhotovíme izolační držák rotoru. Nožem odlopujeme bronzový jazyček a pilníkem odpilujeme tři výstupky tak, aby výška izolačního destičky byla 0,5 mm (obr. 3). Pružinku, kterou získáme z rozebraného potenciometru, zkrátíme o 1 až 1,5 závitů a mírně roztáhneme, aby působila větším tlakem. Části vypínače zůstávají beze změn.

Isolační držák rotoru slepíme lepidlem Epoxy 1200 s keramickým rotorem kondenzátoru. Rotor vystředíme tak, že isolační držák slepíme s keramickým rotorem zasuneme i s pružinkou do pouzdra potenciometru a nasadíme stator kondenzátoru. Přitom dbáme, aby minimální kapacita kondenzátoru byla v poloze pro sepnutí kontaktů vypínače.

Po vytvrzení lepidla (asi za 24 hodin) kondenzátor definitivně sestavíme a se-



Obr. 4. Sestava kondenzátoru

řidíme. Kdyby při slepování došlo k pootočení rotoru z polohy minimální kapacity, pomůžeme si natočením statoru obvodu perfunctorem destičky vypulujeme novou drážku pro aretační výstupek na pouzdrů potenciometru. Destičku statoru zajistíme třemi záhyby na pouzdrů proti vypnutí a kondenzátor je hotov (obr. 4). Přívod ke statoru připájíme na měděnou fólii, přívod k rotoru uděláme z fosforbronzového pásku širokého 2 mm, který na hřídel rotoru přilehává vlastním pružením. Maximální kapacitu miniaturního kondenzátoru můžeme měnit velikostí měkké fólie statoru.

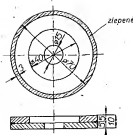
*Taromír Vacek*

Jaromír Vacek

**Mušle na sluchátka z polyuretanovej peny**

Sluchátka, ktoré sa v súčasnosti používajú, majú plochu dotýkajúcu sa ucha z tvrdého materiálu – z bakelitu alebo kovu. Pri dlhšom počúvaní takéto sluchátka neprijemne otláča uši a tým prispievajú k celkovej únave. Na odstránenie tohto účinku niektorí výrobcovia vybavili sluchátka mŕšťami z penovej gúmy. Na našom trhu sa však podobný výrobok nenradáva.

Preto v rádioklube OK3KAP vznikol návrh na vyrobienie týchto mušlí z penového polyuretánu (molitanu). Mušle



vyrobené z tohto materiálu si operátori kolktívky ako aj OK3GI a OK3CAC pochvalujú. Materiál je mäkký, vďaka tomu a vyhovuje aj hygienickým požiadavkám – dá sa prať.

Výroba musí byť penového polyuretánu je veľmi jednoduchá. Z kusa príslušnej veľkosti penovej polyuretárovej platne hrúbky 5 mm sa nožnicami vystrihujú dve medzikružia (veľkosť je závislá na type schůtká). Najviac sa osvedčili tieto rozmery: celkový priemer musle 70 mm, vnútorný priemer prednej strany 15 mm a priemer otvoru na zadnej strane 40 mm. Okraje vystrihnutých medzikruží sa natrú tesne pri vonkajšej strane lepidlom Parpreñlep. Po priložení oboch častí na seba sa materiál musle na krátku dobu stlačí (stačí prstami) a po vypchaní rozspôádza - za niekoľko hodín - sa z môže musle natiahnuť na schůtku. Lepidlo Parpreñlep používa sa na opravu malých poškodení. Celkom vhodný vyhoví i lepidlo na opravu pneumatík bicyklov. Vhodnejšie je hustšie lepidlo. Tvar a rozmery musle sú nakreslené na obrázku.

Nakoniec tým, ktorí by sa nechceli s výrobou a zhaňaním materiálu zdržiavať: rádioklub OK3KAP v Partizánskom zašle hotové mušle 1 pár za 2.— Kčs. *Ivan Haba*

### Rychlé určení výsledného kmitočtu krystalu

V poslední době se na trhu objevují stále častěji poměrně levné krystaly. Jejich základní kmitočty se pohybují od desítek do desítek tisíců kHz. Vybrat z nich vhodné, které právě „padnou“ do pásma 2 m (144 ÷ 146 MHz) a byť to dost obtížné. Urychlit výběr a usnadnit zdlouhavé počítání může tato tabulka:

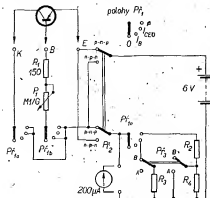
<i>Kmisotēs krytallu</i>	<i>Nāo- bani</i>	<i>Kmisotēs krytallu</i>	<i>Nāo- bani</i>
2,6666 = 2,7037	54	9,000 + 9,1250	16
2,8880 = 2,9200	50	9,600 + 9,7333	15
3,0080 + 3,0416	48	12,000 + 12,1666	12
3,2000 = 3,2444	45	14,4000 + 14,6000	10
3,4285 = 3,4761	42	16,0000 + 16,2222	9
4,0000 + 4,0555	36	18,0000 + 18,2500	8
4,500 + 4,625	32	20,5714 + 20,8571	7
4,800 + 4,8666	30	24,0000 + 24,3333	6
5,333 + 5,4074	27	28,8000 + 29,2000	5
5,7600 = 5,8400	25	36,0000 = 36,5000	4
6,0000 = 6,0833	24	48,0000 + 48,6666	3
7,2000 + 7,3000	20	72,0000 + 73,0000	2
8,000 - 8,1111	18		

Ing. L. Hloušek, OKIHP

# LABORATOR mladiho radioamatéra

## III. MĚŘÍČ tranzistorů

V současné době je jisté zbytečné zdůvodňovat, proč si postavíme měřič tranzistorů. Jisté bude jedním z nejvíce používaných přístrojů v naší laboratoři. Přeměříme jím každý tranzistor, který použijeme, vybereme si kus s nejlepší betou, přezkoušíme si tranzistory, které od někoho kupujeme. Přístroj je konstruován jako doplněk k měřicí stejnosměrných napětí a proudů z AR 1/67,



Obr. 1.

z něhož používáme měřidlo 200  $\mu$ A. Kdo si tento měřič nepostaví, může použít samostatné měřidlo 200  $\mu$ A, popřípadě i jiné, přepočítá-li si hodnoty některých součástek.

### 1. Naše požadavky na přístroj

Přístroj musí být jednoduchý, proto stačí, bude-li měřit zbytkový proud tranzistoru  $I_{CBO}$  a proudový zesilovací činitel v zapojení se společným emitemorem  $\beta$ . Tyto dva údaje obvykle stačí, abychom mohli určit vhodnost nebo použitelnost tranzistoru pro většinu zapijení.

### 2. Princip činnosti přístroje

Princip je velmi jednoduchý. Zbytkový proud kolektoru měříme v základ-

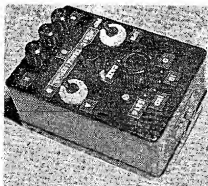
ním zapojení tranzistoru se společným emitemorem a s rozpojenou bází. Pohybuje se v rozmezí 50 až 500  $\mu$ A. Čím menší je tento proud, tím kvalitnější je měřený tranzistor.

O proudovém zesilení nákrátko  $\beta$  víme, že je dáno poměrem přírůstků proudu kolektoru a proudu báze při konstantním kolektorovém napětí. Nastavíme si proto určitý proud báze a změníme proud kolektoru. Poměr těchto proudů  $\frac{I_C}{I_B}$  udává zesilovací činitel  $\beta$  (nastavený proud báze považujeme za přírůstek z nuly na nastavenou hodnotu, proud kolektoru za přírůstek z nuly na jmenovitou hodnotu). Budeme-li nastavovat u všech tranzistorů stejný proud báze, můžeme stupnici měřidla oceňovat přímo v hodnotách  $\beta$ .

Při tomto měření se však dopouštíme několika nepřesností. Proud kolektoru, který měříme, obsahuje i zbytkový proud  $I_{CBO}$  a proud báze  $I_B$ . Správně bychom měli považovat za přírůstek kolektorového proudu změnu z  $I_{CBO}$  na  $I_C$ , nikoli z nuly na  $I_C$ . Současně však při měření kolektorového proudu klesne kolektorové napětí o úbytek na měřicím přístroji. Zanedbání zbytkového proudu  $I_{CBO}$  a proudu báze  $I_B$  způsobuje, že naměříme lepší výsledky oproti skutečnosti. Snížení kolektorového napětí má však vliv opačný (při nižším napětí menší proud), takže se obě chyby přibližně kompenzují a měření je dostatečně přesné.

### 3. Zapojení

Schéma zapojení je na obr. 1. Jednotlivé funkce přístroje volíme přepínačem  $Pf_1$ . Zjednodušené schéma přístroje v poloze „ $I_B$ “ je na obr. 2. Potenciometrem  $P_1$  nastavujeme proud báze, odpor  $R_1$  omezuje jeho maximální možnou velikost. V poloze „ $I_{CBO}$ “ je báze rozpojena a měříme zbytkový proud kolektoru (obráz. 3). V poloze „ $\beta$ “ (obráz. 4) protéká tranzistorem proud  $I_C$  při nastaveném proudu báze  $I_B$ .  $R_2$  (na obr. 1) upravuje rozsah mikroampermétru na 10 mA. Protože nast-



vujeme proud báze  $I_B = 50 \mu$ A, odpovídá maximální výchylka měřicího přístroje zesilovacímu činiteli  $\beta = \frac{I_C}{I_B} =$

$$= \frac{10 \text{ mA}}{50 \mu\text{A}} = 200. \text{ Stupnice přístroje}$$

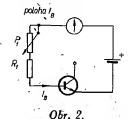
v  $\mu$ A odpovídá tedy i pro měření  $\beta$ . Přepínačem  $Pf_2$  přepínáme polaritu zdroje, abychom mohli měřit tranzistory p-n-p i n-p-n. Přepínač  $Pf_3$  upravuje rozsah měřicího přístroje, pokud je to třeba. Při běžném měření je v poloze „A“. Jde-li nám při měření  $I_{CBO}$  ručka měřidla „za roh“, přepneme do polohy „B“. Rozsah se bočním  $R_3$  změni z 200  $\mu$ A na 2 mA a přetěžené údaje musíme násobit deseti. Při měření  $\beta$  se naopak v poloze „B“ rozsah změni z 10 mA na 2,5 mA a měříme v ni  $\beta$  od 0 do 50.

### 4. Konstrukce a uvedení do chodu

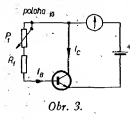
Přístroj je velmi jednoduchý; rozmístění součástí je vidět z fotografie (obráz. 5); rozmístění ověřím na skutečné na obr. 7. Přepínač  $Pf_1$  je opět PN 533 16, tentokrát bez úprav. Zapojení jeho vývodů je na obr. 5. Místo odporů  $R_3, R_4, R_5$  můžeme opět použít odporové trimry;  $R_3$  nastavíme takto: v poloze „A“ přepínače  $Pf_3$  změníme, nějaký tranzistor s  $I_{CBO}$  blízkím se 200  $\mu$ A. Přepneme  $Pf_2$  do polohy „B“ a trimrem  $R_3$  nastavíme výchylku desítkrát menší.  $R_4$  a  $R_5$  nastavujeme podobně. Vezme tranzistor, jehož zesilovací činitel  $\beta$  přesně známe, a trimry  $R_3$ , popřípadě  $R_4$  (v poloze A nebo B) nastavíme odpovídající výchylku na měřicím přístroji.

### 5. Měření

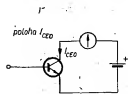
Tranzistor připojíme do zdílek E, B, K a přístroj propojíme s měřidlem 200  $\mu$ A. Přepínač  $Pf_2$  přepneme podle typu tranzistoru do polohy n-p-n



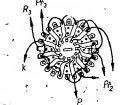
Obr. 2.



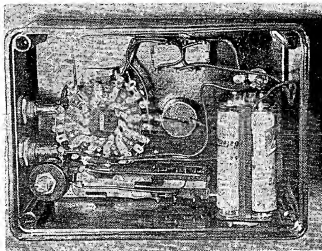
Obr. 3.



Obr. 4.



Obr. 5.



Obr. 6.

nebo p-n-p. Přepínač  $Pf_3$  ponecháme v poloze A. Přepneme  $Pf_1$  do polohy  $I_0$  a potenciometrem  $P_1$  nastavíme proud báze na 50  $\mu A$ . V další poloze  $Pf_1$  (tj.  $I_{CBO}$ ) změníme zbytkový proud kolektoru (nevystačíme-li se stupnicí, rozšíříme si rozsah přepínačem  $Pf_3$ ). Konečně v poloze „B“ měřící přístroj přímo ukáže zesilovací činitel tranzistoru. (Při přepínání  $Pf_3$  v poloze B musíme přechýlený údaj dělit čtyřmi.)

## 6. Výpočet

Jedním výpočtem je vypočítán bočníků k měřicímu přístroji. V poloze „A“ přepínače  $Pf_3$  a „B“ přepínače  $Pf_1$  má mít měřidlo rozsah 10 mA. Vidíme, že v této poloze je odpor  $R_4$  přepínačem zkratován a uplatní se jen odpor  $R_2$ . Označíme-li vnitřní odpor měřidla  $R_1$ , základní rozsah měřidla  $I_0$  a požadovaný rozsah  $I_n$ , potom  $R_2 = I_0 \frac{R_1}{I_n - I_0}$ , pro  $R_1 = 650 \Omega$ ,  $I_0 = 200 \mu A = 0,0002 A$  a  $I_n = 10 \text{ mA} = 0,01 A$ .

$$R_2 = 0,0002 \frac{650}{0,01 - 0,0002} = 13,25 \Omega$$

V poloze „B“ přepínače  $Pf_3$  se při měření zbytkového proudu (poloha  $I_{CBO}$ ) přepíná bočník  $R_3$ . Jeho velikost je podle téhož vzorce  $R_3 = I_0 \frac{R_1}{I_n - I_0}$ ;

$$\text{pro náš případ } R_3 = \frac{650}{0,002 - 0,0002} = 72 \Omega$$

Při měření  $\beta$  se v poloze „B“ přepínače  $Pf_3$  odstraní zkrat přes  $R_4$  a přístroj má mít rozsah 2,5 mA. Celkový odpor  $R_2 + R_3$  musí tedy být

$$R_2 + R_3 = I_0 \frac{R_1}{I_n - I_0} = \frac{650}{0,0025 - 0,0002} = 56,5 \Omega$$

Protože  $R_2 = 13,25 \Omega$  je velikost  $R_3 = 56,5 - 13,25 = 43,25 \Omega$ .

Nemáme-li měřidlo 200  $\mu A$ , můžeme použít např. Avomet na nejnižším rozsahu (tj. 1,2 mA). Bočníky vypočítáme podle uvedených vzorců.

## 7. Rozpiska součástek

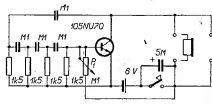
Přepínač PN 533 16	1 ks	16,—
Přepínač páčkový dvoupolový	2 ks	15,—
Potenciometr MI/G miniatur	1 ks	6,—
Zdíčka přístrojová	3 ks	10,50
Zdíčka izolovaná	2 ks	1,20
Odporový trimr 50 $\Omega$	2 ks	5,—
Odporový trimr 100 $\Omega$	1 ks	2,50
Držák na tužkové baterie	1 ks	6,50
Tužkové baterie	4 ks	3,20
Knoflík	2 ks	4,—

Celkem Kčs 69,90

# BZUČÁK nácviku telegrafie

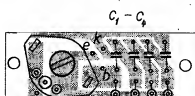
Všichni telegrafisté v kurzech radiových operátorů je zprávidla nutné doplňovat i individuální tréninkem doma. Především k tomu má sloužit popisovaný jednoduchý bzůček, i když své uplatnění jistě najde i mezi zvodníky v radiotickém včelběji a v rychlotelegrafii, kteří na něm mohou trénovat vyřizovací klíčování.

Schéma zapojení je na obr. 1. Je to nízkofrekvenční oscilátor s fázováním čtyřpólem, který tvoří čtyři kondenzátory 0,1  $\mu F$  a čtyři odpory 1,5 k $\Omega$ . Jako kolektorová zátěž slouží přímo sluchátko. Klíče se přívod kladného napětí z baterie, takže není třeba bzůček vy-



Obr. 1.

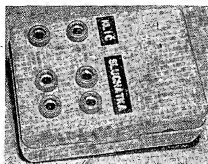
pínat — je zapnut jen při stisknutém klíči. Kondenzátor 5  $\mu F$  je zapojen paralelně ke klíči a zabraňuje vzniku nežádoucích klíčů. Tranzistor můžeme použít libovolně se zesilovacím činitelem alespoň 50. Celý oscilátor je posta-



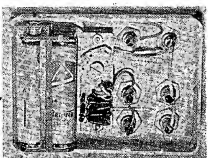
Obr. 2.

ven na cuprexitové destičce o rozměrech 17 x 50 mm technikou plošných spojů (obr. 2). Destička je upevněna ke krabičce dvěma šroubky M3 s distančními trubkami. Držák s tužkovými bateriemi má v obou čelech vyvrtán otvor se závitem M3 a je přichycen dvěma šroubky M3 k bočním stěnám krabičky. Vzhledem k nepatrnému odběru proudu — asi 1 až 2 mA — vydrží držák velmi dlouho. Celý bzůček je vestavěn do krabičky na mydlo (rozmištnění součástek je vidět na obr. 3).

Po zapojení všech součástek zasuneme do zdílek sluchátka a klíče. Pak při stisknutém klíči vyhledáme potenciometrem  $P_1$  polohu, v níž oscilátor spo-



lehlivě kmitat. Při připojení druhých sluchátek oscilátor zpravidla přestane kmitat a je třeba znovu potenciometrem  $P_1$  nastavit správný pracovní bod.



Obr. 3.

## Rozpiska součástek

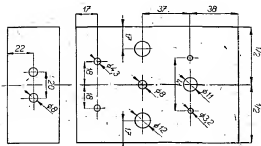
Tranzistor 103N170	1 ks	Kčs 15,—
Kondenzátor M1/40 V	4 ks	6,40
Odpor 1k5/0,05 W	4 ks	1,20
Kondenzátor 5M/6 V	1 ks	2,50
Odporový trimr M1	1 ks	2,50
Zdíčka izolovaná	6 ks	3,60
Držák tužkových baterií	1 ks	6,50
Tužková baterie	4 ks	3,20
Krabička na mydlo	1 ks	4,—
Celkem	Kčs	44,90

J. V.

## Slyšeli jste již o „jambickém klíči“?

Tato novinka se právě objevila v zahraničním radioamatérském tisku. Jde o elektronický klíč, který kromě série teček a čárek může dávat také nepřetržitou sérii prostřídávaných teček a čárek. (proto název „jambický klíč“). Jiné výhody a nevýhody z toho vznikají při dávání, to jistě ukáže budoucnost. M. J.

Bulharsko uzavřelo smlouvu s britskou firmou Vidor Ltd. na stavbu továrny na baterie v ceně asi 340 000 liber š. To- várna bude vyrábět týdně 100 000 kusů baterií v devíti různých druzích. V současné době se již školi 10 bulharských techniků v mateřském závodě v Anglii. Wireless World 12/66 —Mi—



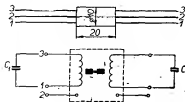
Obr. 7.

# ELEKTROMECHANICKÉ

Ing. Hacaperka - Tesla Blatná

Na našem trhu se objevila nová součástka pod označením WK 850 01, která bude zajímavá i radioamátory. Co se pod tímto označením skrývá, pokusím se stručně objasnit v tomto článku.

Dosavadní stav návrhů a konstrukce mezifrekvenčních zesilovačů je ovlivňován vlastnostmi používaných zapojení a součástek, tj. především tranzistorů a selektivních obvodů. Z nich vyplývá poměrně složitá technologie výroby a nutnost neutralizace parazitních kapacit tranzistorů.



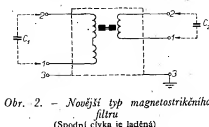
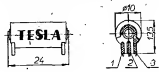
Obr. 1. - Magnetostrikční filtr konstrukce VÚST

Je samozřejmě snaha zjednodušit technologii výroby součástí, zvláště selektivních obvodů, i výběr a šlaďovací postupy při výrobě přijímačů. K tomuto cíli vede použití zapojení, kde požadovaná selektivita je soustředěna v jednom obvodu, přičemž ostatní zesilovací stupně jsou aperiodické. Proto se jeví jako perspektivní použití nových konstrukčních prvků: piezokeramických a magnetostrikčních filtrů.

## Skladba a princip elektromechanického filtru (EMF)

Elektromechanický filtr se skládá z pěti částí (viz IV. stranu obálky): hliníkového krytu, čtyř toroidních feritových magnetů, vstupní cívky s cílem a vývody, výstupní cívky s cílem a vývody a rezonančního členu.

Pracuje na tomto principu: na vstupní svorky se přivádí signál, který budi pomocí cívky ve feritovém rezonátoru podélné kmity. Rezonátor je zhotoven z magnetostrikčního feritu W 001. Feritový váleček je broušen nalaďen na



Obr. 2. - Novější typ magnetostrikčního filtru  
(Spodní cívka je nalaďená)

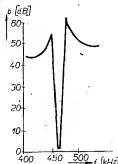


468 kHz. Signál je zde snímán výstupní cívkou. Šířka přenášeného pásma je dána průměrem vazební trubičky z hliníkové fólie.

## Vlastnosti magnetostrikčního filtru

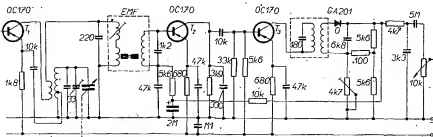
V prodeji budou dva druhy filtrů. Starší typ konstrukce VÚST se již prodává a má tyto parametry:

- Rezonanční kmitočet  $f_0 = 468 \pm 2$  kHz.
- Základní útlum  $b_z \leq 4$  dB.
- Útlum v neprop. pásmu  $b_n \geq 40$  dB.
- Šířka propust. pásma  $B_p = 6$  kHz  $\pm 10\%$ .
- Zvlnění v propustném pásmu  $\Delta b \leq 3$  dB.
- Vstupní impedance  $Z_{vst} = 30$  k  $\Omega$ .
- Výstupní impedance  $Z_{vst} = 2,5$  k  $\Omega$ .

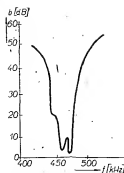


Obr. 3. - Průběh filtru při dobře nastavených kapacitách  $C_1$  a  $C_2$

Začátek vstupní cívky je na vývodu 1, konec na vývodu 3 (obr. 1). Vývod 2 je volný s možností připojit kryt. filtru. Vstup je označen červeně, výstup modře. Kondenzátory  $C_1$  a  $C_2$  musíme připojit k vývodům EMF, abychom nalaďili vstupní a výstupní obvod do rezonance. Na nastavení těchto kapacit značně



Obr. 6. - Mezifrekvenční zesilovač s EMF

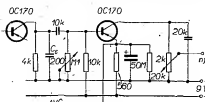


Obr. 4. - Průběh filtru při špatně nastavených kapacitách  $C_1$  a  $C_2$

závisí průběh útlumu filtru. Vliv tohoto nastavení je patrný z obrázků 3 a 4. Kapacity kondenzátorů pro tento filtr jsou:

- $C_1 \sim 80 \pm 90$  pF,
  - $C_2 \sim 120 \pm 200$  pF.
- Nový typ filtru (obr. 2) přináší několik zlepšení:

je přizpůsoben pro použití v destičkách s plošnými spoji; vývody jsou na destičce z cuprexitu.



Obr. 5. Tranzistorový detektor

Vzhledem k tomu, že kapacity  $C_1$  a  $C_2$  byly u původního filtru příliš malé, mají u tohoto filtru hodnoty  $C_1$  asi 270 pF,  $C_2$  asi 1200 pF, což je pro obvodovou aplikaci vhodnější.

Dalším zlepšením je, že lze doladit vstupní indukčnost  $\pm 10\%$ . Znamená to, že kapacity  $C_1$  a  $C_2$  mohou mít tolerance  $\pm 10\%$ .

Vstupní impedance těchto filtrů  $Z_{vst}$  je asi 10 k  $\Omega$ . Ostatní parametry zůstávají nezměněny.

Filtry je možné vyrábět pro různé šířky pásma od 3 kHz do 18 kHz; pravděpodobně to budou tři druhy: pro  $\Delta f = 3$  kHz, 6 kHz a 10 kHz.

Magnetostrikční filtr je vhodný pro použití v mezifrekvenčním tranzistorovém zesilovači. Mezifrekvenční zesilovač má pak charakter zesilovače se soustředěnou selektivitou. Jedno z možných zapojení je na obr. 6. EMF je zapojen v kolektorovém obvodu kmitacího směšovače. Následuje dvoustupňový zesilovač mezifrekvenčního signálu. První stupeň je aperiodický, druhý laděný (pro přizpůsobení detektoru). Přijímač s takovým mezifrekvenčním zesilovačem vyhovuje „střední“ jakostní třídě přijímačů.



Abychom se zbavili i poslední cívky (u detektoru), je možné použít tranzistorový detektor (obr. 5).

Použití elektromechanických filtrů v přijímačích nižších tříd přináší při přibližně stejných nákladech podstatné zlepšení parametrů přijímače. Selektivita a šířka pásma těchto přijímačů odpovídají požadavkům vyšších jakostních tříd.

## Literatura

- [1] *Hacapérka*: Etapová zpráva úkolu EMF, Tesla Blatná.

- [2] *Zátka: Výzkum EMF, zpráva VÚST 11039/4.*

- [3] *Philipp*: Doporučení obvodů tranzistorových přijímačů k typizaci, zpráva VÚST 32025/4.

- [4] *Vých:* MF zesilovač s použitím EMF  
Těsla Bratislava, zpráva CP 3413/1.

- [5] Barták, Michal, Filip: Meziřekvenční zesilovače. Praha: SNTL 1964.

- [6] *Petrov — Smatčenko*: ~Polosovye elektromechaničeskije filtry, radiočastot.

stavíme multivibrátor takto: na zapnutém přijímači nastavíme příměrný čas (a kontrast (sledující sytost prvků na obrazovce) a zaktivujeme obraz ve vertikálním směru. Potenciometr jemné regulace řádkové kmitočtu 25 k $\Omega$  vyotčíme do středu odporové dráhy. Potom otáčíme odporovým trimrem 0,1 M $\Omega$  tak dlouho, až se na stínítku obrazovky ukáže obraz. Zkontrolujeme ještě, zda se při otáčení potenciometrem jemné regulace posouvá, popřípadě trhá obraz na obě strany symetricky. Případnou odchylku vyrovnáme odporovým trimrem 0,1 M $\Omega$ . Tím je celá úprava skončena.

Upravil jsem takto televizní přijímač Mánes před rokem a od té doby jsem vůbec nemusel řádkový knutočet nastavovat. Na obrazovce se po zapnutí vždy objeví celý obraz.

Při úpravě televizních přijímačů Oravan, Kriván a Murán, kde se řádově kvůli změně polohy závěsné nátky, u blokovacího generátoru, sejeeme jen knoflík z hřídelce excentrické vavky. Potenciometr jmenové regulace 25 k $\Omega$  (můžeme použít i odporový trimr) umístíme na úhelník, který připevníme na zadní stěnu šasi tak, aby byl přístupný za záclonou otvoru, kterým vysvětlíme do papírové krycí desky. Obvod LC, který je v tomto případě na pertinaxové destičce spolu s cívkou blokovacího generátoru, přemístíme i s destičkou do blízkosti elektronky ECC82B. Cívku blokovacího oscilátoru mů-

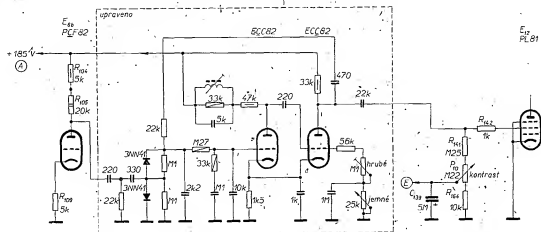
zlepšení **STABILITY**  
**RÁDKOVÉ** synchronizace

Vladislav Kolman

U televizorů Mánes, Aleš a z nich odvozených přístrojů Oravan, Kriván, Devín a Murán se používá řádkový generátor se samočinným řízením kmitočtu fázovým srovnávaním pulsů. Tuto funkci zastává elektronika ECC82 se dvěma samostatnými triodovými systémy. Prává trioda je zapojena jako blokovací generátor a současně jako vybějecí elektronka. Levá trioda je zapojena jako řídící elektronka, jejíž

rovnává fázi synchronizačních pulsů s pulsy multivibrátoru, které se odebírají z anody pravého systému. Není tedy nutné zvláštní vinutí na řádkovém transformátoru. Toto zapojení je výhodné i proto, že používá stejnou elektronku (ECC82) jako původní zapojení.

Při úpravě postupujeme tak, že nejprve vyjmele elektronku ECC82 z přijímače, aby se nepoškodila při pájení. Potom odpájíme všechny odpory, kon-



výsledné výstupní napětí ovládá kmitočet blokovacího generátoru.

Toto zapojení vykazuje v provozu značnou závislost na teplotě a napětí. V praxi to znamená, že poprvé nastavujeme řádkový kmitočet hned po zapnutí, přijímače a za chvilky, až se přijímač „zahřeje“, nastavujeme obraz znovu. Při kolísání napájecího napětí a vyšší hladině rušivých signálů musíme každou chvíli znovu nastavovat řádkový kmitočet – a to je značně nepohodlné.

Proto jsem se rozhodl přestavět řádkový generátor včetně řídícího stupně. Snažil jsem se přitom, aby úprava nebyla nákladná a oběšla se bez mechanických prací. Po zvážení všech možností jsem použil zapojení z televizního přijímače Standard.

V přijímači Standard je jako řádkový generátor multivibrator, který se poměrně snadno synchronizuje změnou stejnosměrného řídicího napětí na mřížce. Řídicí stupeň je osazen dvěma diodami 3NN41, takže je citlivý na změny napájecího napětí. Řídicí stupeň po-

denzátoru a potenciometru pivníhoho  
fidního stupně a rážujícího generátoru;  
na pivním místě necháme jen bloko-  
vací kondenzátor s cívku obvodu LC  
ve společném hliníkovém krytu a kon-  
denzátor  $C_{156} = 500$  pF. Od kondenza-  
toru  $C_{156}$  je od oddělený výstupní  
nizačních pulzů až k vazebnému kon-  
denzátoru  $C_{141} = 1600$  pF koncového stupně  
řádkového rozkladu všechny součástky  
odpájíme. Místo výstupního potencie-  
metru  $P_9 = 47$  kΩ dáváme potenciometr  
25 kΩ a místo kondenzátoru  $C_{156} =$   
 $= 0,25$  μF kondenzátor 1 μF/160 V. Ostatní  
součástky zapájíme podle schématu  
v příloze. Připojíme-li k výstupu vý-  
stupní pivních součástek. Setravníkový  
obvod LC v anodě léve elektronky po-  
užijeme napájení, nemusíme měnit ani  
jeho naladění. Synchronizační pulsy  
pro fidci stupně odeberáme po úpravě  
přímci z anody tróbového systému  
přímce  $C_{152} = 220$  pF. Přibíráme napá-  
jení anodovým napětím +185 V  
z hřdu 4 filtrního tréžce.

Po zapojení a důkladné kontrole na-

žeme pritom vyjmout, není to však nutné. Všechno ostatní zůstává jako u televizních přijímačů Mánes, Aleš a Devín.

Závěrem bych chtěl připomenout, že všechny uvedené přijímače mají šasi vodivé spojeno se sítí – proto je třeba při nastavování přijímače použít oddělovací síťový transformátor!

*Literatura:*

Kottek, E.: Československé rozhlasové a televizní přijímače I—II, Praha: SNTL 1961 a 1965.

## RADIOVÝ KONSTRUKTÉR

připravuje v č. 2/67 řadu zajímavých  
zapojení pod titulem:

ELEKTRONIKA V DOMÁCNOSTI

Vyjde 20. dubna 1967



# Výpočet NF zesilovače

Ing. Slavomír Černý

Přesný výpočet tranzistorových zesilovačů klasickými metodami je složitý a vyžaduje měření čtyřpólových parametrů v předem známém pracovním bodě. Proto se příměrně vybavený amatér uchytuje obvykle ke kopírování osvědčených zapojení a když s nimi nesetká, laboruje často bez předvédnutého výpočtu. Takový postup je zdlouhavý a často nekompensovaný. Účelem článku je proto poskytnout přehledný způsob návrhu ze zjednodušených předpokladů a nevyžadující prakticky žádná měření, neboť ve většině případů se vztáží s katalogovými údaji. Jen pro vyšší nároky na přesnost výpočtu je třeba zmínit proudové zesílení nákrátko použitých tranzistorů při zvoleném kolektorovém proudu některou z jednoduchých metod, popsaných např. v AR 1/67.

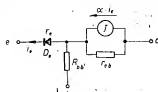
## Základní představy

Ve výpočtech se používá náhradní schéma tranzistoru ve tvaru článku  $T$ , které má úzký vztah k fyzikálním parametrům. Pro zapojení se společnou bází je schéma na obr. 1. (Tranzistor typu h-p-n).

Odpor  $r_e$  je dynamický odpor emitorové diody  $D_e$  pro malé signály

$$r_e = \frac{dU_{De}}{dI_e} = \frac{kT}{qI_e} = \frac{25}{I_e} \quad (1)$$

[ $\Omega$ ; V; A;  $K$ ; mA; mA], kde  $k$  je Boltzmanova konstanta (1,38  $\cdot 10^{-23}$  J/K),  $T$  absolutní teplota,  $q$  náboj elektronu (1,6  $\cdot 10^{-19}$  C),  $I_e$  stejnosměrný proud emitoru v nastave-



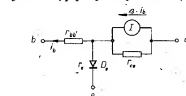
Obr. 1.

ném pracovním bodě. Např. při  $I_e = 1$  mA je  $r_e = 25 \Omega$  bez ohledu na typ tranzistoru.

Odpor  $r'_{bb}$  je sériový odpor báze; je to v podstatě odpor přívodu a materiálu báze. Závísí značně na typu tranzistoru. Přibližné odpory  $r'_{bb}$  jsou v tab. 1. Při odhadu v rámci jednoho typu se můžeme řídit pravidlem, že  $r'_{bb}$  na dolní hranici mívají tranzistory s větším proudem, s vyšším mezním kmitočtem a s větším výkonem.

Zesilovací schopnost tranzistoru představuje generátor proudu o velikosti  $\alpha i_e$  v kolektoru ( $\alpha$  je proudové zesílení nákrátko v zapojení SB).

Veličina  $r_{eb}$  je výstupní odpor tranzistoru v zapojení SB při buzení emitoru ze zdroje proudu. Odpor  $r_{eb}$  lze určit



Obr. 2.

ze sklonu kolektorových charakteristik pro zapojení SB. Bývá 0,1 až 1 M $\Omega$ .

Náhradní schéma zapojení SB lze snadno převést na zapojení se společným emitemorem (SE) podle obr. 2. Veličiny  $r'_{bb}$  a  $r_e$  si zachovávají původní význam i velikost. V kolektoru je však generátor proudu  $\beta i_b$  ( $\beta$  je proudové zesílení nákrátko v zapojení SE) a odpor  $r_{ee}$  je přibližně stejný jako výstupní odpor tranzistoru v zapojení SE (stejný sklon kolektorových charakteristik) při buzení báze zdrojem proudu. Přibližně je  $r_{ee} \approx \frac{r_{eb}}{\beta} \approx 5$  až 10 k $\Omega$ .

Z uvedených náhradních obvodů lze stanovit základní parametry jednoduchého zesilovacího stupně podle obr. 3. Odpor  $R_L$  nahrazuje paralelní kombinaci kolektorového odporu a vstupního odporu následujícího stupně.

Vstupní odpor

$$r_{vst} = \frac{u_b}{i_b} = r'_{bb} + r_e \left( 1 + \frac{\beta r_{ee}}{r_{ee} + R_L} \right) \quad (2)$$

$$\text{pro } R_L \ll r_{ee} \text{ je } r_{vst} \approx r'_{bb} + \beta r_e \quad (3)$$

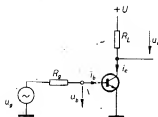
$$\text{pro } R_L \gg \beta r_{ee} = r_{eb} \text{ je}$$

$$r_{vst} \approx r'_{bb} + r_e \quad (4)$$

Výstupní odpor

$$r_{vyst} = \left( \frac{\partial i_c}{\partial U} \right)^{-1} R_L \approx \frac{r_{eb}}{1 - \alpha \frac{r'_{bb} + R_e}{r_e + r'_{bb} + R_e}} \quad (5)$$

$$\text{pro } R_e \ll r'_{bb} + r_e \text{ je}$$



Obr. 3.

$$r_{vyst} = r_{eb} \left( 1 - \alpha \frac{r'_{bb}}{r_e + r'_{bb}} \right) \quad (6)$$

$$\text{pro } R_e \gg r'_{bb} + r_e \text{ je} \quad (7)$$

$$r_{vyst} = r_{eb} \left( 1 - \alpha \right) \approx \frac{r_{eb}}{\beta} = r_{ee}$$

Skutečný výstupní odpor z hlediska následujícího stupně je dán paralelní kombinací kolektorového a výstupního odporu stupně.

Další důležitá veličiny jsou  $B = \frac{i_c}{i_b}$

a  $G = \frac{i_c}{u_b}$ , pomocí nichž lze stanovit

jesté  $\frac{u_c}{i_b} = B R_L$  a podobně i vztah

$$G R_L = \frac{u_b}{i_b}$$

Protože v obecném případě jde o výrazy složité a nepřehledné, uvedeme si výpočet za zjednodušujících předpokladů.

Pro  $R_e \gg r_{vst}$  (báze buzena zdrojem proudu) je

$$B = \frac{\beta r_{ee}}{r_{ee} + R_L} \quad (8)$$

což pro  $R_L \ll r_{ee}$  (kolektorový odpor, ve zkratku) dává známý vztah  $B = \beta$ .

Za stejných předpokladů je  $\frac{u_c}{i_b} = \beta R_L$ .

Pro  $R_e \ll r_{vst}$  (buzení zdrojem napětí) je

$$G = \frac{\beta r_{ee} + R_L}{r_{ee} + r'_{bb}} \quad (9)$$

Je-li současně  $R_L \ll r_{ee}$ , bude  $G = \frac{\beta}{r_{ee} + r'_{bb}}$ .

V pracovním bodě, kde  $\beta r_e \gg r'_{bb}$ ; je veličina  $G$  o rozměru vodivosti (strmosti) pro všechny tranzistory stejná a rovná  $G = \frac{I_e}{40}$  ( $I_e$  se dosazuje v ampérech).

Výpočet více stupňových zesilovačů umožňuje zjednodušující předpoklad, že každý zesilovač je vytvořen kaskádním střídavým řazením stupňů se sériovou a paralelní zpětnou vazbou. Dosud uvedené vztahy slouží jen k lepšímu pochopení činnosti jednotlivých stupňů.

**Stupeň se sériovou proudovou zpětnou vazbou**

Zpětná vazba tohoto typu (obráz. 4) může být účinná jen tehdy, je-li stupeň buzen do báze ze zdroje napětí a pracuje-li na kolektorové straně do zkratku.

Vstupní odpor

$$r_{vst} = (r_e + r_{eb}) \beta + r'_{bb}$$

pro  $R_e \gg r_e$  je

$$r_{vst} \approx \beta R_e \quad (10)$$

Výstupní odpor

$$r_{vyst} = r_{eb} \left( 1 - \alpha \frac{r'_{bb}}{r_e + R_e + r'_{bb}} \right)$$

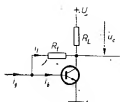
pro  $R_e \gg r'_{bb} + r_e$  je

$$r_{vyst} \approx r_{eb} \quad (11)$$

Obr. 4.

Tab. 1. Přibližné velikosti  $r'_{bb}$

Typ tranzistoru	Představitel	$r'_{bb}$
Vf dvojitý křemíkový epitaxiální planární	BSY34, BSY62	do 5 $\Omega$
Vf difúzní slitinový germaniový	0C169, 0C170 P401 až P403	10 až 20 $\Omega$
Vf slitinový germaniový	155 a 156NU70 0C44 a 0C45	50 až 150 $\Omega$
Nf slitinový germaniový výkonový $P_C \geq 1$ W	0C30, 0C26 2 až 7NU73, 2 až 7NU74	10 až 20 $\Omega$
Nf slitinový germaniový $P_C < 150$ mW	0C70 až 72, 0C75 až 77 105 až 107NU70	30 až 200 $\Omega$



Obr. 5.

Je tedy výstupní odpor stůpně při buzení z napěťového zdroje a při dostatečně velkém odporu  $R_e$  stejný jako v zapojení SB a při buzení emitorem zdrojem proudu.

Je-li kolektorový odpor stůpně  $R_e \ll r_{vst}$ , je

$$G = \frac{i_c}{u_b} = \frac{\beta}{(r_b + R_e)\beta + r_{vb}}$$

a po zjednodušení

$$G = \frac{1}{R_e} \quad (12)$$

Lze tedy shrnout: zesilovací stupeň se sériovou proudovou zpětnou vazbou převádí napětí báze na kolektorový proud se střímostí  $G = \frac{1}{R_e}$ , je-li buzen z generátoru o vnitřním odporu  $R_e \ll \beta R_e$  a pracuje-li na kolektorové straně do odporu  $R_L \ll r_{cb}$ . Přitom musí být  $R_e \gg r_b + r_{vb}$ .

#### Stupeň s paralelní napěťovou zpětnou vazbou

Podobně jako v předcházejících případech je  $R_L$  paralelní kombinací kolektorového odporu stůpně a veškeré vnější zátěže (obr. 5). Aby se mohla zpětná vazba uplatnit, je třeba stupeň budit ze zdroje proudu; pak se převádí vstupní proud  $i_{e2}$  na napětí na zátěži  $R_L$  podle vztahu

$$\frac{u_c}{i_g} = \beta R_L = \frac{R_L r_{cb} \beta}{r_{cb} + \beta R_L} \cdot \frac{1}{1 + \frac{R_L r_{cb} \beta}{R_L r_{cb} + \beta R_L}}$$

Přitom předpokládáme, že  $R_e \gg R_L$  (zpětnovazební odpor, nezatežuje výstup).

Platí-li navíc  $R_L \left( \frac{1}{R_L} + \frac{1}{r_{cb}} \right) \ll 1$ , lze poslední výraz zjednodušit na

$$\frac{u_c}{i_g} = R_L \quad (13)$$

Vstupní odpor

$$r_{vst} = (r_{vb} + \beta r_e) \frac{1 + \frac{R_L}{r_{cb}}}{1 + \frac{\beta R_L}{r_{cb}}}$$

pro  $\beta R_L \gg R_L$  a  $R_L \approx r_{cb}$  je

$$r_{vst} \approx r_e + \frac{r_{vb}}{\beta}$$

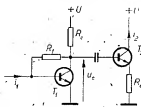
tedy přibližně stejný jako v zapojení SB a kolektorového obvodu ze zkratu. Výstupní odpor definovaný stejně jako v (5) je potom pro  $\beta R_L \gg R_L$

$$r_{vst} = \frac{R_L}{\beta} \quad (14)$$

Skutečný výstupní odpor směrem k následujícímu stupni je opět paralelní kombinací  $r_{vst}$  a kolektorového odporu  $R_e$ .

Zesilovací stupeň s paralelní napěťovou zpětnou vazbou převádí tedy vstupní proud na napětí na odporu  $R_L$  veličinou  $R_L$ , je-li buzen z generátoru o vnitřním odporu  $R_e \gg r_{vst}$  a je-li splněno  $\beta R_L \gg R_L$ .

Všimněme si nyní zesilovače podle obr. 6 a 7. Schémata jsou jen základní a neobsahují obvody nastavení pracovního bodu. První zesilovač je napěťový a jeho zesílení je



Obr. 7.

$$A_u = \frac{u_2}{u_1} = \frac{i_c}{u_1} \frac{u_2}{i_c} = \frac{1}{R_e} R_L = \frac{R_L}{R_e} \quad (15)$$

Druhý zesilovač je proudový a jeho zesílení je

$$A_i = \frac{i_2}{i_1} = \frac{u_c}{i_1} \frac{i_2}{u_c} = R_L \frac{1}{R_e} = \frac{R_L}{R_e} \quad (16)$$

Výpočet je tedy dostatečně jednoduchý a přehledný, jsou-li splněny předpoklady zjednodušených vztahů (12) a (13).

Pro více stupňový zesilovač je postup podobný, dodrží-li se podmínka střídání členů v kaskádě. Při lichému počtu členů (stupňů) dostaneme zesilovače s převodem  $\frac{u_2}{i_1}$  nebo  $\frac{i_2}{u_1}$ .

Výhodnějších parametrů zesilovače dosáhneme při použití dvoustupňových členů („dvojčtů“); které mají zpětnou vazbu přes oba stupně. Tato dvojčtá mohou mít větší zisk rozpojené smyčky se všemi výhodami, které z toho vyplývají.

#### Dvojčt s napěťovou zpětnou vazbou (Obr. 8)

Zesílení bez zpětné vazby ( $R_L = \infty$ )

$$A_u = \frac{u_2}{u_1} = \frac{i_c}{u_1} \frac{u_2}{i_c} = \frac{\beta_2 R_L}{R_e} \quad (17)$$

#### Činitel zpětné vazby

$$b = \frac{R_e}{R_e + R_L} = \frac{R_e}{R_L} \quad \text{pro } \frac{R_L}{R_e} \gg 1$$

Zesílení po zavedení zpětné vazby

$$A'_u = \frac{A_u}{1 + b A_u} = \frac{\beta_2 R_L / R_e}{1 + \frac{R_e}{R_L} \frac{\beta_2 R_L}{R_e}} = \frac{\beta_2 R_L / R_e}{1 + \beta_2} \quad (18)$$

pro  $\frac{\beta_2 R_L}{R_e} \gg \frac{R_L}{R_e}$  je

$$A'_u \approx \frac{R_L}{R_e} \quad (19)$$

Vstupní odpor

$$r_{vst} = \beta_1 R_e \frac{\beta_2 R_L}{R_L} \quad (20)$$

Výstupní odpor podle (5)

$$r_{vst} = r_{ce2} \frac{R_L}{\beta_2 R_L} \quad (21)$$

#### Podmínky výpočtu

První stupeň je buzen ze zdroje napětí ( $R_g \ll r_{vst}$ ). Proudové buzení druhého stupně

$$r_{cb1} \left( 1 - \alpha_1 \frac{r_{vst1}}{R_e} \right) \gg r_{vst2} + \beta_2 r_{ce2}$$

Zpětnovazební smyčka nezatežuje výstup ( $R_L \gg R_L$ ).

Zisk bez zpětné vazby  $A_u \gg \frac{R_L}{R_e}$ .

Není-li podmínka splněná, je třeba výsledný zisk počítat pomocí vztahu (18). Pro  $A_u = 10 \frac{R_L}{R_e}$  je zisk podle (19) o 10 % vyšší než skutečný podle (18). Máme-li na vybranou, osadíme vždy druhý stupeň tranzistorem s větším proudovým zesílením.

#### Dvojčt s proudovou zpětnou vazbou (Obr. 9)

Zesílení bez zpětné vazby ( $R_L = \infty$ )

$$A_i = \frac{i_2}{i_1} = \frac{u_c}{i_1} \frac{i_2}{u_c} = \frac{\beta_1 R_e r_{ce1}}{r_{ce1} + R_e} \frac{1}{R_e}$$

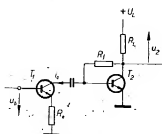
Činitel zpětné vazby

$$b = \frac{i_2}{i_1} = \frac{i_2 R_e}{R_L} \frac{1}{i_2} = \frac{R_e}{R_L} \quad (22)$$

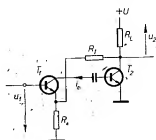
Zesílení po zavedení zpětné vazby

$$A'_i = \frac{R_e r_{ce1} \beta_1}{R_e (r_{ce1} + R_e)} \frac{1}{1 + \frac{R_L (r_{ce1} + R_e)}{\beta_1 R_e r_{ce1}}}$$

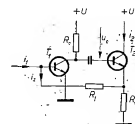
pro  $A_i \gg \frac{R_L}{R_e}$  je  $A'_i = \frac{R_L}{R_e}$ .



Obr. 6.



Obr. 8.



Obr. 9.

Vstupní odpor

$$r_{\text{vst}} = (r'_{\text{bvt}} + \beta_1 r_{\text{e1}}) \frac{R_1 (1 + \frac{R_0}{r_{\text{eet}}})}{\beta_1 R_0} \quad (24)$$

Výstupní odpor podle (5)

$$r_{\text{vyst}} = r_{\text{obz}} \frac{R_0 r_{\text{eet}} \beta_1}{R_1 (r_{\text{eet}} + R_0)} \quad (25)$$

Podmínky výpočtu

První stupeň je buzen zdrojem proudu ( $R_0 \gg r_{\text{vst1}}$ ), druhý stupeň pracuje na kolektorové straně do zkratu.

Druhý stupeň nezatežuje první a je buzen napětově, tj.  $\frac{R_0 r_{\text{eet}}}{R_1} \ll \beta_2 R_0$ .

O zisku bez zpětné vazby platí totéž, co bylo řečeno o předcházejícím dvojitku. Na první stupeň patří vždy tranzistor s větším proudovým zesílením.

Vicestupňové zesilovače sestávají z dvojčtí stejného typu, jinak je třeba vkládat oddělovací mezistupně podle odstavce „Stupně se sériovou proudovou zpětnou vazbou“ nebo „Stupně s paralelní napětovou zpětnou vazbou“.

**Praktický výpočet zesilovače se sériovou proudovou zpětnou vazbou**

Základní zapojení je na obr. 10. Chceme použít tranzistor  $T_1$  156NU70, který má  $\beta_1 = 60$  při  $I_{\text{E1}} = 0,6 \text{ mA}$  a  $T_2$  OC75, jehož  $\beta_2 = 90$  při  $I_{\text{E2}} = 6 \text{ mA}$ . Požadované zesílení  $A_v = 100$ ,  $U_{\text{Nap}} = -12 \text{ V}$ ,  $R_1 = 1 \text{ k}\Omega$ .

Úbytek na odporu  $R_0$  zvolíme asi 10%  $U_{\text{Nap}}$ , abychom přibližně omezovali rozkmit výstupního signálu. Pracovní bod  $T_2$  bude přitom nastaven do poloviny rozdílu mezi napájecím napětím a úbytkem na emitorovém odporu  $R_p$ . V našem případě

$U_{\text{Nap}} = -1,0 \text{ V}$ ;  $U_{\text{CE2}} = -6,5 \text{ V}$ ;  $I_{\text{C2}} = 5,5 \text{ mA}$ .

K dosažení plného rozkmitu na kolektoru  $T_2$ , tj. 5,5 V<sub>s</sub>, je třeba proudově rozkmit na bázi  $T_2$

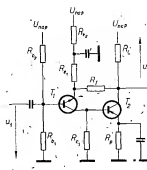
$$i_{\text{b2}} = \frac{I_{\text{C2}}}{\beta_2} = 61 \mu\text{A}_s$$

Špičkové napětí ( $V_1$ ) nebo proud ( $A_1$ ) je rozkmit od nuly do maxima. Klidový pracovní proud  $I_{\text{C1}}$  tranzistoru  $T_1$  zvolíme alespoň desítkrát větší než je požadovaný rozkmit  $i_{\text{b2}}$ , aby vnitřní proudově závislý emitorový odpor  $r_{\text{e1}}$  se s rozkmitem neměnil. Odtud  $I_{\text{C1}} = 0,6 \text{ mA}$

$$R_{\text{C1}} = \frac{U_{\text{be1}} + U_{\text{Rp}}}{I_{\text{C1}}} \approx 2,2 \text{ k}\Omega$$

Vstupní odpor  $T_2$  (3) při  $R_1 \ll r_{\text{e0}}$

$$r_{\text{vst2}} = r'_{\text{bvt}} + \beta_2 \frac{25}{I_{\text{C2}}} \approx 510 \Omega$$



Obr. 10.

Výstupní odpor tranzistoru  $T_1$  je paralelní kombinace  $R_{\text{C1}}$  a  $r_{\text{vyst1}}$ . Vzhledem k tomu, že  $R_{\text{C1}} \ll r_{\text{vyst1}}$ , stačí podmínka  $R_{\text{C1}} \gg r_{\text{vst2}}$  pro zachování proudového buzení.

Zesílení bez zpětné vazby (17)

$$A_v = \frac{\beta_2 R_{\text{L}}}{\frac{25}{I_{\text{C1}}} + R_{\text{C1}}} \approx 2200 \text{ pro } R_{\text{C1}} = 0.$$

$R_{\text{C1}}$  zvolíme tak, aby  $A_v = 5$  až  $10 A'_v$  a přitom  $R_{\text{C1}} \approx A'_v R_{\text{C2}} \gg R_{\text{L}}$ . Odtud  $R_{\text{C1}} = 100 \Omega$  a  $R_{\text{C2}} = 10 \text{ k}\Omega$ . Skutečný zatěžovací odpor druhého stupně je pak paralelní kombinace  $R_{\text{L}}$  a  $R_{\text{C2}}$ , tedy přibližně  $0,9 R_{\text{L}}$ .

$$A_v = \frac{\beta_2 \cdot 0,9 R_{\text{L}}}{\frac{25}{I_{\text{C1}}} + R_{\text{C1}}} = 570.$$

Přesně je potom odpor  $R_1$

$$R_1 = R_{\text{C1}} \frac{A_v A'_v}{A_v - A'_v} = \frac{570 \cdot 100}{470} = 12 \text{ k}\Omega$$

Odpor  $R_{\text{C2}}$  zvolíme tak, aby odporem  $R_1$  v klidu netekl proud

$$R_{\text{C2}} = \frac{U_{\text{Nap}} - U_{\text{CE2}}}{I_{\text{C1}}} = 10 \text{ k}\Omega$$

Příčný proud děličem  $R_0$  zvolíme přibližně stejný jako  $I_{\text{C1}}$ , tj.  $0,5 \text{ mA}$ . Přitom  $R_{\text{b1}} = R_{\text{b2}}$ , neboť na emitoru  $T_1$  je v klidu stejné napětí jako na kolektoru  $T_2$ , tj.  $-6,5 \text{ V}$ , na bázi  $T_1$  pak musí být o 100 až 150 mV méně, tj. asi  $-6,4 \text{ V}$ . Odtud  $R_{\text{b1}} = R_{\text{b2}} = 12 \text{ k}\Omega$ .

Vstupní odpor zesilovače včetně děliče  $R_{\text{b1}}$  a  $R_{\text{b2}}$  je pak (20)

$$r_{\text{vst}} \approx 5,3 \text{ k}\Omega$$

Změněné zesílení  $A'_v = 96$ , dosažitelné

## NÁSOCIČ KMITOČTŮ S TRANZISTORY

Nejrozšířenější a nejjednodušší metoda buzení vysokofrekvenčního výkonu s kmitočtem vyšším než 100 MHz polovodičovými prvky využívá speciálních varaktorových diod v zapojení generátoru harmonických kmitočtů, za nímž následuje tranzistorový zesilovač. Přes značnou jednoduchost je to metoda velmi drahá; vyžaduje použití speciálních prvků, které u nás nejsou běžně dosažitelné.

Zcela jiný způsob násobení kmitočtu ukazuje zapojení na obrázku. V tomto obvodu je možné použít jako generátor výt výkonu ještě takový typ tranzistoru, jehož mezní kmitočty v zapojení s uzemněnou bází je poněkud vyšší než potřebný pracovní kmitočty. Obvod byl původně vyvinut pro raketovou telemetrii pracovníky Národní výzkumné rady v Ottawě, Kanada. Bez zvláštních potíží však může být upraven pro vyšší amatérské pásma.

Tranzistor 2N1709 pracuje jako zesilovač s uzemněným emiteorem na kmitočtu 60 MHz. Výstupní odbočka na laděném obvodu v emitoru tranzistoru je nařizena na optimální vazbu posledního obvodu vysílače s kmitočtem 240 MHz k zátěži. Tento obvod může odevzdat výstupní výkon 1,25 W na kmitočtu 240 MHz. Při jedné zkoušce byl změněn kmitočty generátoru na 75 MHz; výstupní výkon na kmitočtu 300 MHz byl ještě 1 W.

K doplnění této informace, je třeba ještě dodat, že tranzistor 2N1709 je křemíkový výkonový tranzistor n-p-n se ztrátovým výkonem 13 W (při teplotě okolí 25 °C), mezním napětím kole-

sinusový rozkmit na výstupu je asi 10,5 V<sub>s</sub> při napájecím napětí -12 V. Stejnomořné zesílení je přibližně 1, teplotní stabilita pracovních bodů, které jsou dány děličem  $R_{\text{b1}}$  a  $R_{\text{b2}}$ , je tedy dobrá. Při výpočtu zesílení je si ovšem třeba uvědomit, že obecně není možné dosáhnout menších tolerancí než 20 %, použijeme-li jako  $R_1$  a  $R_2$  odpory s tolerancí 10 %, neboť poměr  $\frac{R_1}{R_2}$  se může měnit v rozmezí

$$0,818 \text{ až } 1,222 \frac{R_1}{R_2}.$$

Tranzistor  $T_2$  musí mít mezní kmitočty  $f_{\text{B2}} \geq \frac{f_{\text{B2}}}{\beta_2}$ , tj. alespoň stejný nebo vyšší než je maximální přenášený kmitočty. V našem případě  $f_{\text{B2}} = 7,8 \text{ kHz}$ .

### Závěr

Jednoduchý výpočet je umožněn vysokým závažným nepřizpůsobením jednotlivých stupňů zesilovače, jehož celkové výkonové zesílení není tedy z hlediska použitých tranzistorů maximální.

Zavedení silné zpětné vazby u dvojčtí může někdy vést ke zmenšení stability zesilovače a k většímu zkrácení na horním okraji přenášeného pásma. Tomu odpomůže přemostění  $R_0$  malou kapacitou (desítky pF), ovšem za cenu zhoršení průběhu útlumové charakteristiky.

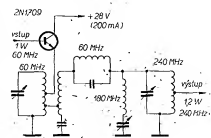
Probrané základní principy výpočtu je možné aplikovat i na další, v tomto článku neuvedené zapojení.

### Literatura

Cherry, M.: An engineering approach to the design of transistor feedback amplifiers. Proc. IRE Austr. 22, May (1961), str. 303-312.

tor-báze 75 V, kolektor-emitor 60 V, emitor-báze 4 V a proudem kolektoru 2 A. Stejnomořné zesilovací činitel má 7,5 až 75 při napětí kolektor 28 V a proudu kolektoru 350 mA. Minimální mezní kmitočty  $f_{\text{B}}$  je 150 MHz. Jako zesilovač má zesílení  $A$  a výstupní výkon  $P_o$ :

$A = 12 \text{ dB}$	$P_o = 5 \text{ W}$	na $f_s = 30 \text{ MHz}$
8 dB	7 W	70 MHz
6 dB	7 W	100 MHz



I když tranzistor s takovými vlastnostmi u nás zatím neexistuje, není tento obvod neuskutečnitelný. Spokojíme-li se s menším výstupním výkonem, je možné použít po úpravě pracovního bodu germaniové mesa tranzistory GF501 až GF504, pro kmitočty do 150 MHz s vstředním výstupním výkonem křemíkových tranzistorů KF503 až KF508, které snad budou brzy v prodeji.

Podle Electronics World, č. 6/1965

Vil. Štěl

# SOVĚTSKÉ tranzistorové přijímače

Josef Zigmund

V poslední době se v SSSR objevilo několik nových tranzistorových přijímačů, které jsou dokladem vzestupného vývoje sovětských radiopřijímačů: objevují se nové zapojení kabelkových přijímačů, zlepšuje se jakost reprodukce kaperních přijímačů a na trh přicházejí miniaturní přijímače nové konstrukce. Cílem tohoto článku je poskytnout přehled o současně výrobě přijímačů v SSSR a vysvětlit některá zajímavá zapojení. Současně bychom tím chtěli vyjít vstříc těm čtenářům, kteří nás žádají o popis kabelkových přijímačů.

Do třídy kabelkových přijímačů můžeme zařadit výrobky VEF – Spidola; VEF – Transistor 10, Sonáta a Alpinist. První dva přijímače nahrazují známou Spidolu. VEF – Spidola se liší od předcházející Spidoly jen vnější úpravou, exportní VEF – Transistor 10 vyřazením polohy gramofon na přepínači a zařazením pásem 19, 16 a 13 m. Zapojení Spidoly bylo publikováno v AR 11/65 a 1/66. Novinkou je přijímač Sonáta, který byl vystaven již v létě 1965 na výstavce průmyslového zboží SSSR v Praze. Má velmi pěkné vnější provedení a svými parametry předčí i Spidolu; nemá však rozprostřené krátké vlny. Přijímač Alpinist nahrazuje přijímač Atmosféra, který se již nevyrábí, a díky nízké ceně (kolem 28 rublů, tj. asi 280 Kčs) se stal lidovým přijímačem. Je vyráběn několika závody, nej kvalitnější ve Voroněži.

Přijímač Alpinist má rozsah SV a DV. Citlivost přijímače s feritovou anténou je na DV lepší než 2,5 mV a na SV lepší než 1,5 mV při výstupním výkonu 5 mW a poměru signál/šum 20 dB; selektivita je 26 dB (při rozladění o  $\pm 10$  kHz od rezonančního kmitočtu); maximální výstupní výkon je 150 mW. Přijímač se napájí ze dvou plochých baterií, má rozměry 215 x 145 x 60 mm a váží 1,5 kg.

Přijímač má 7 tranzistorů (obr. 1) a směrem od vstupu má tyto obvody – laděný vstupní obvod, aperiodický vf předzesilovač, kmitající směšovač s tříobvodovým filtrem soustředěné selektivity, jednostupňový mf zesilovač, detektor a třístupňový nf zesilovač. V zapojení najdeme několik zvláštností. Patří mezi ně především kapacitní vazba vf předzesilovače se vstupním obvodem kondenzátoru 1000 pF. Kapacitní vazba je lepší než transformátorová (s vazební cívkou) z hlediska menšího vlivu parazitního obvodu vazební kondenzátor – indukčnost spojovacích drátů (v případě transformátorové vazby: vazební cívka – vstupní kapacita tranzistoru) na činnost vstupního obvodu přijímače. Zesílení vf předzesilovače je regulováno napětím AVC, které se odečirá ze zátěže detektoru (potenciometr 10 k $\Omega$ ). Pracovní bod diody je určen úbytkem napětí na odporu 470  $\Omega$  a mění se v závislosti na emisorovém proudu tranzistoru  $T_1$ , tedy i na vstupním signálu. Takové zapojení detektoru a obvodu AVC zlepšuje práci přijímače při příjmu blízkých stanic. Mf zesilovač je jednostupňový s vf tranzistorem P422 (nahrazuje P402). Je-li třeba zlepšit citlivost přijímače, lze měnit propust se soustředěnou selektivitou a původní mf stupeň zapojit jednostupňový aperiodický zesilovač. Zesílení tohoto

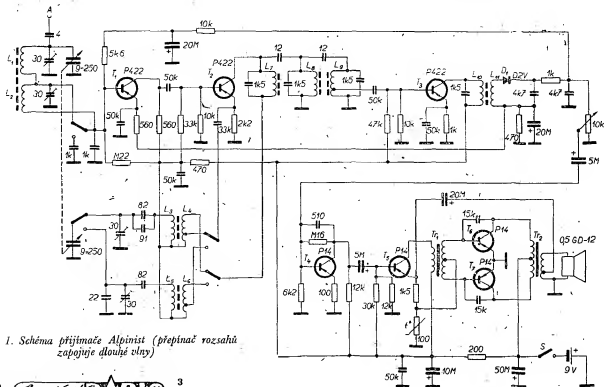
stupeň je však třeba řídit napětím AVC. V nf zesilovači jsou mezi kolektorem a bází  $T_6$  a  $T_7$  kondenzátory (510 pF a 15 nF) a je zavedena sériová napěťová zpětná vazba z výstupního transformátoru na emitor budícího tranzistoru  $T_5$ , což zlepšuje charakteristiku zesilovače. Potřebné pracovní předpětí pro báze tranzistorů  $T_6$  a  $T_7$  koncového zesilovače se získává na odporovém dělicí (odpor 1,5 k $\Omega$  a termistor 100  $\Omega$ ), který současně slouží jako emitorový odpor budícího stupně. Předpětí bází tranzistorů pak závisí na emitorovém proudu  $T_5$ , a tedy i na síle nf signálu. Tímto způsobem lze dosáhnout malého klidového proudu zesilovače a menšího nelineárního zkreslení.

Teplotně je zesilovač stabilizován termistorem. Údaje o cívkách přijímače jsou v tab. 1.

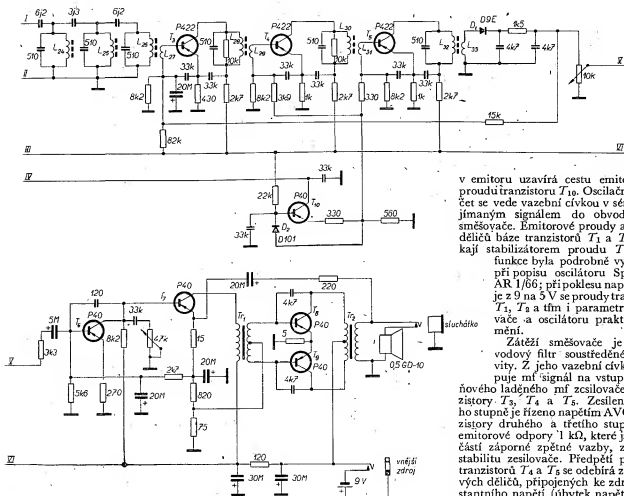
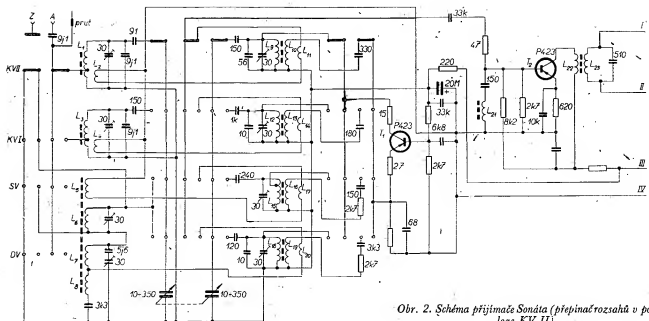
Přijímač Sonáta má rozsah KV, SV a DV. Krátké vlny jsou rozděleny na dvě pásma: 41 až 75 m (KV I) a 24,8 až 33,3 m (KV II); při příjmu se používá prutová anténa. Maximální citlivost přijímače je na DV lepší než 1,0 mV, na SV lepší než 0,5 mV a na KV 50  $\mu$ V; selektivita přijímače na všech rozsazích je lepší než 34 dB; maximální výstupní výkon je 150 mW. Sonáta se napájí ze dvou plochých baterií, má

Tab. 1. Údaje cívky cívok přijímače Alpinist

Označení	Druh a $\phi$ drátu [mm]	Počet závitů	Indukčnost [pH]
$L_1$	CuPH, 0,12	93	430
$L_2$	CuPH, 0,12	240	870
$L_3$	CuP, 5 x 0,06	150	150
$L_4$	CuPH, 0,1	6 + 4	—
$L_5$	CuP, 5 x 0,06	339	850
$L_6$	CuPH, 0,1	5 + 7	—
$L_7$	CuP, 5 x 0,06	60	78
$L_8$	CuP, 5 x 0,06	60	78
$L_9$	CuP, 5 x 0,06	10 + 50	78
$L_{10}$	CuP, 5 x 0,06	60	78
$L_{11}$	CuP, 0,1	75	—



Obr. 1. Schéma přijímače Alpinist (přepínač rozsahů zapojuje dlouhé vlny)



rozměry 252 × 143 × 68 mm a váží 1,8 kg.

Sonáta je desitizirizatorový superhet se dvěma diodami (obr. 2). Přijímaný signál jde ze vstupního obvodu na vazební cívku a pak postupuje na bázi směšovače  $T_2$ . Odpor v bázi směšovače ( $47\ \Omega$ ) tlumí parazitní obvod vazební cívky – vstupní kapacita tranzistoru. Na vstup tranzistoru  $T_2$  je připojen ml odladovač – odpor  $47\ \Omega$  a sériový obvod z cívky  $L_{21}$  a kondenzátoru  $150\ \text{pF}$ , naladěný na mf kmitočet. Tranzistor  $T_1$  pracuje jako oscilátor; princip činnosti vysvětlíme při zapojení rozsahu KX II.

Tranzistor je pro střídavý proud zapojen se společnou bází, laděný obvodem  $L_7$  má ladící kondenzátor mezi kolektorem a bází. Zpětnovazební cívka  $L_8$  je přes kapacitní dělič 330 pF a 68 pF připojena ke obvodu emitor – báze. Odpory 27  $\Omega$  v emitoru a 15  $\Omega$  v kolektoru jsou anti-parazitní. Na dlouhých a středních vlnách je zpětnovazební cívka připojena přes odpory 2,7 k $\Omega$ , které omezují napětí oscilačního kmitočtu. Odpor (390  $\Omega$ )

a kondenzátory 4700 pF tvoří článek II, filtrující mf kmitočty, který posílá do tektorem.

Demodulovaný signál přichází na vstup třístupňového nf zesilovače – tranzistorů  $T_6$ ,  $T_7$ ,  $T_8$ ,  $T_9$ . Aby zesilovač přišel nezávisle na detektor, je jeho vstupní odpor zvětšen odporem 3,3 kΩ a zápornou zpětnou vazbou v prvním stupni (nabíjecí cívky emitorový odpor 270 Ω). Zátěží prvního stupně je odpor 8,2 kΩ a kondenzátor 33 nF s potenciometrem 47 kΩ, který slouží jako tónová clona. Vazba mezi prvním a druhým stupněm je galvanická. Z části emitorového odporu tranzistoru  $T_7$  se odebrá předpětí pro báze koncových tranzistorů  $T_8$  a  $T_9$  (srovně s přijímačem Alpinist) a napětí, napájějící odporový dělič báze  $T_6$ . Toto zapojení zveštuje stabilitu pracovních bodů tranzistorů  $T_8$  a  $T_9$  při změně okolní teploty. Např. při zvětšení emitorového proudu tranzistoru  $T_7$  (při zvýšení okolní teploty) se zvětší předpětí na bázi tranzistorů  $T_8$  a jeho kolektorový proud. Kolektorové napětí tranzistoru  $T_6$  i předpětí báze tranzistoru  $T_7$  (galvanická vazba mezi stupni) se zmenší a tím se zmenší emitorový proud tranzistoru  $T_7$  na původní velikost. Pracovní bod tranzistoru  $T_6$  zůstane tedy stálý. V nf zesilovači je silná záporná zpětná vazba ze sekundárního vinutí výstupního vinutí transformátoru do emitoru tranzistoru  $T_9$ . Společně s kondenzátory mezi kolektorem a bázi tranzistorů  $T_6$ ,  $T_8$  a  $T_9$  zlepšuje charakteristiku a stabilitu zesilovače. V nf zesilovači jsou po-

užity tranzistory P40 nebo P41; první odpovídá dřívejšímu typu P14 a druhý typu P15.

Údaje vinutí cívek jsou v tab. 2. Cívky vstupního obvodu dlouhých a středních vln jsou na feritové tyčce a cívky krátkých vln na feritových jádrech. Maximální rezonanční kmitočet vstupního obvodu na KV I je 7,4 MHz a na KV II 12,1 MHz, kmitočet oscilátoru o 465 kHz vyše.

### Výhled do budoucna

V současné době se začínají sériově vyrábět nové kabelkové přijímače Sport-2, Souvenir a Banga, kapsení přijímač Orbíta a miniaturní Rubín.

Přijímač Sport-2 má zapojení a parametry stejné jako Sonáta, má však jinou vnější úpravu. Souvenir přijímá stanice na dlouhých a středních vlnách a na dvou pásmech krátkých vln. Zapojení se trochu liší od Sonáty; ve směšovači je zapojen keramický filtr a nf zesilovač má jeden aperiodický a dva laděné stupně. Je o něco menší než Sonáta. Banga a Orbíta jsou novými výrobky závodu v Rize (vyrábí Spidolu a Selgu) a jsou určeny především na export. Banga je třístředňový přijímač se dvěma modifikacemi: DV, SV a KV v pásmech 25 až 51 m nebo místo dlouhých vln další krátkovlnné pásmo 13 až 19 m. Na krátkých vlnách má jemně doladování pomocí malého kondenza-

toru v oscilátoru. Přijímač je mnohem menší než Alpinist. Orbíta přijímá stanice na středních vlnách a na krátkých vlnách v pásmech 25 až 51 m. Příjem na krátkých vlnách (jako i u ostatních uvedených přijímačů) umožňuje prutová anténa. Rozměry Orbity jsou o něco menší než Selgy. Miniaturní přijímač Rubín se bude vyrábět ve dvou variantách: na dlouhé nebo střední vlny. Liší se od přijímače Kosmos menšími rozměry a větším výstupním výkonem.

Na závěr uvádíme pro zájemce o sovětské přijímače přehled jejich zapojení, publikovaných v sovětském časopise Radio:

Název přijímače	Číslo a ročník časopisu
Atmosfera 2 M	1/1963
Lastočka	5/1963
Narod	8/1963
Topas 2, Start 2 (Sokol)	9/1963
Mir	1/1964
Jupiter a Signal	8/1964
Selga	10/1964
Almas	1/1965
Kosmos	2/1965
Neva - 2	4/1965
Era 2M, Mikro, Majak-1	5/1965
Rubin	2/1966
Automobilový AT-64	6/1966
Sonáta	9/1966
Spidolu 10	11/1966
Alpinist	12/1966
Souvenir	1/1967

Tab. 2. Údaje vinutí cívek přijímače Sonáta

Označení	Druh a ø drátu [mm]	Počet závitů	Indukčnost [μH]
$L_1$	CuPH 0,2	3+1	2,7
$L_2$	CuPH 0,2	3	—
$L_3$	CuPH 0,2	6+17	6,35
$L_4$	CuPH 0,1	4	—
$L_5$	CuPH 10 × 0,07	70	—
$L_6$	CuPH 0,2	10	—
$L_7$	CuP 0,1	40 × 6 = 240	—
$L_8$	CuPH 0,2	10	—
$L_9$	CuPH 0,1	14	1,7
$L_{10}$	CuPH 0,1	6	—
$L_{11}$	CuPH 0,1	4	—
$L_{12}$	CuPH 0,1	28	4,35
$L_{13}$	CuPH 0,1	8	—
$L_{14}$	CuPH 0,1	4	—
$L_{15}$	CuP 5 × 0,06	28 × 28 × 2	190
$L_{16}$	CuP 0,1	15	—
$L_{17}$	CuPH 0,1	4	—
$L_{18}$	CuP 0,1	50 × 3	600
$L_{19}$	CuPH 0,1	25	—
$L_{20}$	CuP 0,1	9	—
$L_{21}$	CuP 0,1	55 × 3	700
$L_{22}$	CuPH 0,1	10 × 3	—
$L_{23}$	CuP 5 × 0,06	33 × 3	250
$L_{24}$	CuP 5 × 0,06	33 × 3	240
$L_{25}$	CuP 5 × 0,06	33 × 3	240
$L_{26}$	CuP 5 × 0,06	33 × 3	240
$L_{27}$	CuPH 0,1	5	—
$L_{28}$	CuP 0,1	33 × 3	240
$L_{29}$	CuPH 0,1	10	—
$L_{30}$	CuP 0,1	33 × 3	240
$L_{31}$	CuPH 0,1	10	—
$L_{32}$	CuP 0,1	33 × 3	240
$L_{33}$	CuPH 0,1	33 × 3	—

# Nové Sovětské Tranzistory

Nové typy sovětských tranzistorů MI139B až MI141A jsou germaniové p-n-p tranzistory, určené pro nízkofrekvenční zesilovače s nízkou proudovou nebo generátory kmitočtu s rozsahem do 1 MHz. Jejich elektrické údaje:

40 °C. Elektrické údaje uvedené v tabulce platí při teplotě okolí 25 °C.

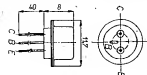
Údaje těchto tranzistorů přijdou našim konstruktérům jistě vhod, neboť některé z nich se velmi levně prodávají v prodejnách partiového zboží v Praze.

Vlt. ŠH2

Typ	MI139B	MI140	MI140A	MI141	MI141A
$-I_{CB0}$ [μA]	15	15	15	15	15
$-U_{CB}$ [V]	5	5	5	5	5
$I_{EB0}$ [μA]	30	30	30	30	30
$U_{EB}$ [V]	5	5	5	5	5
$U_{CE}$ [V]	5	5	5	5	5
$I_E$ [mA]	1	1	1	1	1
$f_{\alpha}$ [MHz]	20-60	20-40	20-40	30-60	50-100
$f_{\alpha}$ [MHz]	3,3	3,3	3,3	3,3	3,3
$r_{cb}$ [Ω]	220	220	220	220	220
$C_{cb}$ [pF]	60	60	60	60	60
$F$ [dB]	12	—	—	—	—
$-U_{CEB}$ max [V]	10	10	30	10	10
$-I_C$ max [mA]	5	5	5	5	5
$-I_{CM}$ max [mA]	40	40	40	40	40
$I_{tot}$ max [mW]	150	150	150	150	150
$T_A$ max [°C]	60	60	60	60	60
$T_J$ max [°C]	85	85	85	85	85
Obdobný typ: sovětský evropský japonský	MI135 OC72, OC76 2SB56	MI14 OC72, OC76 2SB56	MI14A OC72 2SB60	MI15 OC76 2SB56	MI15A OC76 2SB56

Poznámky: 1)  $R_{BE} = 10 \text{ k}\Omega$  2)  $P_{Ti}$  max = +55 °C 3)  $f = 1 \text{ kHz}$  4) V pracovním bodě 5)  $f = 500 \text{ kHz}$

Tranzistory jsou vestavěny do kovového, vakuově těsného pouzdra se skleněnými průchodkami. Zapojení vývodů je na obrázku. Dovolená teplota okolí při provozu tranzistorů je od -60 do +70 °C. Jsou odolné proti relativní vlhkosti 95 až 98 % při teplotě okolí



Konstruktérní uspořádání tranzistorů MI139B až MI141A



# JEDNODUCHÝ

# stereofonní zesilovač



Nejodstupnějším a nejrozšířenějším zdrojem stereofonního signálu je – a v blízké budoucnosti pravděpodobně zůstane – gramofonová deska. Proto jsem se rozhodl předložit čtenářům návrh na zhotovení jednoduchého zesilovače, který i při nevelkých nákladech dosáhne jakostních parametrů, které se od stereofonních zařízení očekávají. Popisovaný zesilovač může být samozřejmě použit i pro magnetofon a další zdroje signálu, pokud jejich výstupní napětí dosahuje úrovně asi 250 mV.

Při volbě zpracování jsem vycházel z toho, aby stavba zařízení byla vhodná pro méně zručného amatéra a aby také pořizovací náklady byly únosné. Přitom nesměl být zanedbán požadavek minimální hranice jakosti, odpovídající podmínkám stereofonní reprodukce.

Zesilovač je určen pro napájení reproduktorových soustav o obsahu asi 30 l, což je nejmenší použitelný objem. Pokud by někdo chtěl použít soustavu o větším objemu, je to z hlediska kvalitativního přenosu hlubokých kmitů výhodné; zvolená velikost je však vyhovujícím kompromisem mezi jakostí a rozměry, dovoluji umístění v moderních interiérech. Každá soustava obsahuje tři reproduktory s výhybkami.

Dalším problémem byla volba mezi elektronkami a tranzistory. Po delším počítání s tužkou v ruce jsem se rozhodl pro elektronky. Zesilovač s tranzistory je jednodušší, jednak klade na zručnost a znalosti amatéra vyšší nároky, nehledě k nebezpečí zničení součástek, jejichž pořizovací cena není právě zanedbatelná.

## Technické vlastnosti

Kmitočtová charakteristika:	50 až 14 000 Hz, $\pm 3$ dB.
Výkon:	2,5 W.
Zkreslení:	3 % (při max. výkonu) – 60 dB.
Odstup sítě:	lepší než –40 dB.
Přeslech (1 kHz):	lepší než –40 dB.
Vstupní citlivost (pro max. vyhuštění):	250 mV.
Regulační výšek:	$\pm 15$ dB na okrajích pásma.
Regulační hloubek:	$\pm 15$ dB na okrajích pásma.
Zatěžovací impedance:	5 $\Omega$ .

## Popis zapojení

Signál z gramofonové přenosky (krytalové) se přivádí přímo na vstup první zesilovací triody (obr. 1). Přenosky s magnetickým, dynamickým nebo magnetodynamickým vložkami nemůžeme připojovat přímo, ale přes lineární předzesilovač. Protože se dosud tyto

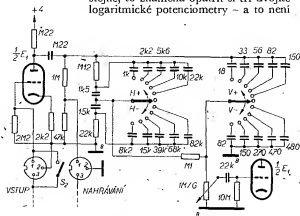
přenosky na našem trhu běžně neprodávají, ncpovažuji zatím za nutné se tímto problémem zabývat (stavba podobného zesilovače je konečně poměrně snadná a v řadě zahraničních gramofonů se montuje přímo do gramofonového šasi). Upozorňuji ještě, že popisovaný zesilovač jako většina podobných – se nehodí pro připojení přenosky bariumitanátové – keramické. V tomto případě by vstupní citlivost nestačila pro plné využití.

Vraťme se opět k zapojení. První stupeň není regulován a to má své výhody i nevýhody. Čtl jsem, aby zesilovač měl i výstup pro přehrávání gramofono-

Vybrali jsme na obálku



Obr. 2. Zapojení zesilovače s přepínací (skoky po 3 dB)



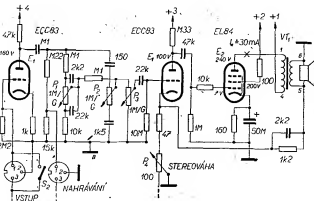
vých desek na magnetofon. Proto byly všechny řídící prvky umístěny až za elektronku, aby výstupní napětí bylo dostatečné úrovně a jeho velikost nebyla ovlivněna polohou regulátoru hlasitosti a tónových korekcí. Tímto uspořádáním se sice omezila přebuditelnost první elektronky, ale vzhledem k použitému zapojení – proudové zpětné vazbě na nenulovaném katodovém odporu vstupní triody – snese vstup elektrický napětí až asi 2 V. Na vstupu zesilovače je přepínač MONO-STEREO, který je upraven tak, že v poloze MONO jsou oba vstupy spojeny paralelně. Proti tomu lze sice namítnout, že v této poloze pře-

snadně. Proto je ve schématu uvedena i druhá varianta s použitím přepínače. Nejlépe vyhovují řadiče Tesla, upravené jako jedenáctipolohové. Zapojení je navrženo pro skoky 3 dB na okrajích pásma, což je změna, kterou ucho již poslechne (obr. 2).

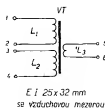
V anodovém obvodu první elektronky je dělič pro výstup nahřívání na magnetofon, který není ovlivňován polohou regulátoru hlasitosti ani regulátorů hloubek nebo výšek.

Katodový odpor druhé triody je rozdelen. Jedné jeho části (která je společná oběma kanálům) – potenciometru  $P_2$  – se využívá jako „stereovýh“ k řízení poměru zisku obou kanálů. Změnou velikosti katodového odporu se totiž mění i velikost záporné zpětné vazby ze sekundárního výstupního transformátoru a tím i zesílení. Tento způsob zapojení je výhodný tím, že pracuje na velmi malých impedancích a nejsou proto problémy s kmitočtovou závislostí. Koncová elektronka pracuje sice ve třídě A, která má ze všech pracovních tříd nejmenší účinnost, toto zapojení je však nejjednodušší a nejjednodušší a ve spojení s použitou variantou záporné zpětné vazby dává i malé, přijatelné zkreslení při daném výkonu.

V anodovém obvodu koncové elektronky je zapojen výstupní transformátor, na jehož konstrukci závisí podstatnou měrou výsledný kmitočtový průběh

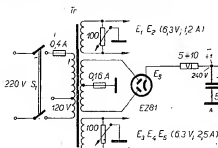


Obr. 1. Schéma zapojení jednoduchého stereofonního zesilovače (je uveden jen zapojení jednoho kanálu, elektronky ve druhém kanálu jsou  $E_3$  – ECC83 a  $E_4$  – EL84)



celého zesilovače. Výstupní transformátor musí být navržen s ohledem na trvalé procházející stejnosměrný proud, kterým je jádro předmagnetizováno (třída A). Změnění magnetické indukce, která vzniká působením stejnosměrného anodového proudu, se dosáhne vzduchovou mezerou asi 0,3 až 0,5 mm. Jádro je proto navrženo s plechy EI, u nichž lze vzduchovou mezeru velmi snadno nastavit tak, aby celková (střídavá i stejnosměrná) magnetická indukce nebyla větší než asi 1 T.

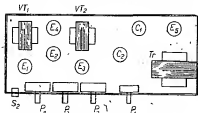
Dobrou účinnost při přenosu nízkých kmitočtů zajišťuje dostatečně velká indukčnost primárního vinutí, kterou lze získat velkým počtem závitů transformátoru. V klasickém zapojení vzrůstá za těchto okolností i kapacita vinutí



Obr. 4. Zapojení napájecího dílu (síťová pojistka pro 120 V je 0,8 A)

a tím se zhoršuje přenos vysokých kmitočetů. Tomuto nepříjemnému jevu lze odpomoci tím, že vinutí transformátoru rozdělujeme do sekcí a při navijení je střídáme. Použitý výstupní transformátor (obr. 3) má primární vinutí rozděleno na dvě poloviny, mezi nimiž je vinutí sekundární.

Ja jsem si již řekl, je to sekundárního vinutí, jehož jeden konec je uzemněn, zavedena záporná zpětná vazba přes podélný člen *RC* na katodu budicí elektroniky. Tato vazba se sníží zisk zesilovače, ale velmi účinně vyrovnává celkovou přenosovou charakteristiku. Paralelní kondenzátor 2200 pF se v akustickém pásmu neuplatňuje; má za úkol kompenzovat vyrovnávací fáze fázové posuvy, které v transformátoru nastávají v důsledku vzájemné indukce. Získáme tak měkký nádech zesilovače s oscilací. Za zmínku ještě stojí zapojení druhé třídy elektroniky ECC83. Je třeba připomenout, že odpory v katodě slouží výhradně pro zavedení záporné zpětné



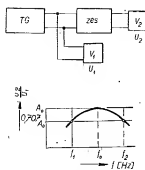
Obr. 5. Rozmístění součástek zesilovače

vazby a vzhledem k malým hodnotám se nemohou uplatnit pro získání předpětí měřky. V tomto případě je použito tzv. elektronové předpětí, které se získává přívodem měřkové proudů svodovým odporem řídící měřky 10 M $\Omega$  (není vhodné tuto hodnotu příliš zmenšovat). Vazební kondenzátor 22 nF musí mít dobrou jakost (minimální svod).

Nápadci dle pro zesilovač je běžný (obr. 4). Jako síťový transformátor lze použít jakýkoli, který má anodové vinutí 2 x 230 až 270 V/100 mA a dvě žhavici vinutí 6,3 V/1,2 A a 6,3 V/2,5 A. V případě žhavení jsou odrubovací potenciometry, kterými nastavujeme na minimum brum 50 Hz ze žhavení. První odpor filtru volíme podle použitého transformátoru (uvedené hodnoty platí pro transformátor 2 x 230 V). Volíme-li transformátor 2 x 270 V, odpor filtru filtru bylo napětí 240 V. Usonderovač lze postavit i s polovodičovými diodami, je to však dražší a navíc musíme zařadit ochranný odpor, abychom při náhodném zkratu diody nepečnili.

## Mechanická konstrukce

Při rozmísťování součástí v nízko-frekvenčním zesilovači musíme dodržet několik základních pravidel. Všechny živé spoje, tj. anodové i mřížkové – a to



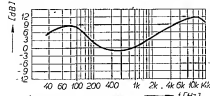
Obr. 7. Měření zesílení v závislosti na kmitočtu a definice přenašeného pásma. Kmitočty  $f_1$  a  $f_2$  jsou krajní kmitočty, pro něž je  $U_2/U_1$  menší o 3 dB vzhledem k hodnotě téhož poměru při  $f_0$  (obvykle 1000 Hz)

silovače je na obr. 5 (odpovídá fotografii na titulní straně).

• *Součásti:*

Všechny odpory (kromě odporů v napájecí části) volíme pro zatížení 0,25 W. V mřížkových obvodech, v obvodech korekcí i jinde by sice bylo možné použít odpory pro menší výkon, pro méně zkušené amatéry bude však práce s většími součástkami výhodnější a kromě toho nelze použitím menších součástí dosáhnout žádné úspory místa.

Kondenzátory volíme podle napětí, které se může objevit na jejich vývodech. Všechny vazební kapacity v anodách volíme na napětí 400 V, kondenzátory v korekčních obvodech na 160 V nebo ještě menší. Elektrolytický kondenzátor v katodě koncového stupně je na 12 V, filtrační kondenzátory na 350/385 V. Blíží údaje jsou nutné jen tehdy, pokud užijeme-li pro korekční obvody přepínací. Pak je třeba zvažovat toleranci součinné a reaktivní části, protože pokud použijeme styroflexové kondenzátory, mohou být i keramické, jsou však dražší. Zdičky pro připojení přenosky mohou být pětiděrové a zapojíme je tak, že levý kanál připojíme na zdičku 3, pravý kanál na



Obr. 8. Příklad knižkové charakteristiky, jsou-li regulátory výšek a hloubek vytočeny téměř na maximum

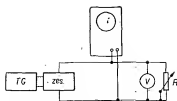
1 a 5, zem na 2. Stejně zapojíme i výstup pro magnetofon. (Na obr. 1 a 2 jsou tříděrové).

Síťový transformátor má dve oddelené žhavičové vinutí 6,3 V, jedno pro proud 1,2 A a druhé pro 2,2 A (chceme-li do žhavičového obvodu zařadit i žárovku 6,3 V/0,3 A, musíme o proud žárovky zvětšit potřebný proud jednoho ze žhavičových vinutí). Anodové vinutí je  $2 \times 230$  až 270 V pro proud alespoň 100 mA.

Výstupní transformátor je navinutý na jádru EI 25 x 32 mm, které má pro plechy tloušťku 0,35 mm (vývody na jedné straně) potřebné efektivní průřezové železa 6,8 cm<sup>2</sup>. Primární vinutí je rozděleno do dvou vrstev po 1600 závitů minuty drátem o  $\varnothing$  0,17 mm; budejví tedy celkem 3200 závitů. Sekundární vinutí má 100 závitů drátu o  $\varnothing$  0,6 mm a je uloženo mezi oběma vrstvami pri-



Obr. 6. Měření souběhu tandemových potenciometrů



Obr. 9. Měření výstupního výkonu a optimalizace výstupní impedence

márního vinutí. U transformátoru nastavíme vzdchovou mezuru asi 0,3 až 0,5 mm. Primární a sekundární vinutí dobře odizolujeme transformátorovým plátnem. Transformátor víme pečlivě, aby kapacity mezi závity byly co nejmenší.

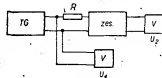
Šasi je z hliníkového plechu, který se dobře opracovává.

#### Měření na nf zesilovačích

Je dobrou zásadou, že po skončení práce se přesvědčíme měřením, jak pečlivě jsme pracovali. Někdy je také třeba mít srovnání, do jaké míry se nám podařilo dodržet předpokládané parametry a jaký vliv má změna hodnot jednotlivých součástek na celkové vlastnosti zařízení. Je to nutné, nemáme-li možnost např. sehnat některé součástky potřebných vlastností a nahrazujeme-li je jinými typy. Jedno z nejpřesnějších měření je měření souběhu tandemových potenciometrů (obr. 6), zvláště tehdy, upravujeme-li tandemový potenciometr ze dvou obvyklých potenciometrů. Odchyly v souběhu nemají být větší než ± 20%.

#### Kmitočtová charakteristika zesilovače

Kmitočtová (přenosová) charakteristika představuje jeden ze základních parametrů, které lze na zesilovači měřit. Potřebujeme k tomu tónový generátor a elektronkový voltmetr (pozor, nezaměňovat s diodovým). Na vstup zesilovače připojíme výstup tónového generátoru (obr. 7). Výstup zesilovače zatížíme předepsaným odporem, tj. 5 0/4 W. Nyní nastavíme regulátor hlasitosti na minimum a regulátory hloubek a výšek přibližně do střední polohy. Napětí tónového generátoru nařídíme tak, aby na zatěžovacím odporu bylo asi poloviční napětí, jakého je třeba k plnému vybuzení – tj. čtvrtinový výkon (asi 1,5 V). Nyní zjistíme poměr vstupního a výstupního napětí pro hlavní kmitočty přeneseného pásma, např. 40, 60, 125, 250, 500, 1000, 2000, 4000, 8000, 10 000, 12 000, 14 000 Hz. Nejjednodušší je udržovat ve všech případech konstantní vstupní napětí a sledovat, kdy se začne výstupní napětí měnit. Šířka přeneseného pásma je omezena (obvykle poklesem) o 3 dB. Pokles 3 dB znamená zmenšení zesílení na 70 % hodnoty nastavené pro střed pásma, tj. pro 1000 Hz. Pokud bychom chtěli uvádět zesílení, tj. poměr vstupního a výstupního napětí v decibelech, platí, že zesílení  $A_{dB} = 20 \log \frac{U_2}{U_1}$ . Výsledná charakteristika ve formě grafu může mít např. tvar podle obr. 8.

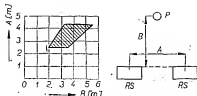


Obr. 10. Měření vstupní impedence

Podobně můžeme zjistit i dosažitelný výstupní výkon (obr. 9). Vyzaduje to však připojení osciloskopu paralelně k výstupnímu elektronkovému voltmetru. Je třeba připomenout, že při všech těchto měřeních musí být (nechceme-li dostat nesprávné výsledky) výstup zesilovače zatížen předepsaným odporem. Nastavíme kmitočet 1000 Hz na tónovém generátoru a zvyšujeme úroveň výstupního napětí tak dlouho, až sinusovka na osciloskopu začne mít právě znatelnou deformaci. Pak přečteme napětí na výstupním voltmetru. Ze vztahu  $P = \frac{U^2}{R}$ , kde  $P$  je výstupní výkon,  $U$  naměřené napětí a  $R$  hodnota zatěžovacího odporu, snadno vypočítáme výkon zesilovače. Současně je možné zjistit i vstupní citlivost pro plné vybuzení (je to napětí, které je právě v daném případě nastaveno na tónovém generátoru) i nevhodnější zatěžovací odpor (změnou reostatu  $R$ ).

Kdo má tyto měřicí přístroje, může velmi snadno zjistit závadu i tehdy, nemá-li postavený zesilovač požadované vlastnosti. V takovém případě nejprve přezkoušíme samostatně koncový stupeň s budícím stupněm, tj. tónový generátor připojíme na „živý“ přívod signálu pro druhou triodu. Pozor, nesmíme jej připojit přímo na mřížku, abychom eventuálně nezkratovali její předpětí. Kdybychom chtěli generátor připojit přímo na mřížku, musíme použít oddělovací kondenzátor. Timto postupem si ověříme, ve kterém stupni zesilovače je chyba a snadno ji pak odstraníme.

Vstupní impedence se měří podobně (obr. 10). Nejprve přivedeme na vstup zesilovače takové napětí  $U_{vst}$ , aby na



Obr. 11. Optimalizace vzdálenosti reprodukčních soustav RS (A) při různých vzdálenostech posluchače P od čelní stěny soustav (B)

výstupu ukazoval voltmetr napětí v celych číslech. Do série s generátorem pak zapojíme tak velký odpor  $R$ , aby několikanásobně převýšoval předpokládanou vstupní impedanci zesilovače. Potom napětí na generátoru zvláště tak, aby výstupní napětí bylo stejné jako při prvním měření (v celych číslech).

Vstupní impedence  $Z_{vst} = R \frac{U_{vst}}{U_{gen}}$ , kde  $U_{gen}$  je vstupní napětí generátoru při použití odporu  $R$ .

Závěrem bych chtěl připomenout, že dobrý stereofonní poslech je omezen jen na velmi malý prostor a že je velmi výhodné dodržet určité zásady. Reprodukční soustavy mají být umístěny podle obr. 11 tak, aby vzdálenost  $A$  se přibližně rovnala  $B$ . Při poslechu v malých místnostech je výhodné natočit soustavu tak, aby se osy výškových reproduktorů protínaly v místě posluchače; zlepšíme tím subjektivní vjem vysokých kmitočtů, které se šíří přímočaře. Toho lze ovšem dosáhnout i tím, že oba výškové reproduktory upevníme již ve skříních tak, aby směřovaly k posluchači, i když skříň stojí rovnoběžně. –Mi–

# TRANZISTOROVÝ stereofonní DEKODÉR

Jiří Borovička, OK4BI

Vzhledem k tomu, že se pravděpodobně v brzké době dočkáme i pravidelného stereofonního vysílání na VKV, přinášíme popis jednoduchého stereofonního dekodéru s výstupem, odpovídajícím pro omezení šumu při příjmu mono. Dekodér je postaven na desce s plošnými spoji.

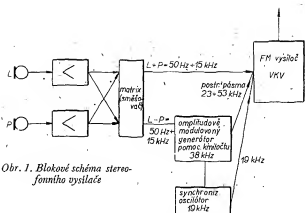
#### Stereofonní vysílání

Abychom pochopili funkci stereofonního dekodéru, vysvětlíme si krátce, jak se stereofonní signál vylá. První zkoušky pomocí dvou vysíláčů (viz pokusné vysílání studia A loni na jaře, kdy jeden kanál byl vyslán zvukovým doprovodem televizí a druhý v pásmu VKV) byly skutečně jen pokusné, spíše atraktivní.

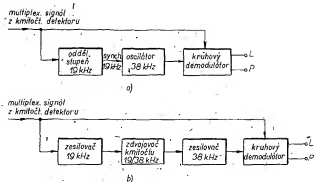
Dokonalejší systém, vybraný na konferenci CCIR v březnu 1965, který se zavádí i v ČSSR, používá k přenosu obou kanálů jednu nosnou vlnu, ale s větší šířkou pásma, než je tomu při vysílání monofonním. Vzhledem k přenesené šířce pásma lze stereofonní signál vysílat jen v rozsahu VKV. Při vysílání musí být zaručena kompatibilita neboli slučitelnost. Znamená to, že stereofonní vysílání bude, možné poslouchat na

běžném VKV přijímači jako monofonní.

Na obr. 1 je blokové schéma stereofonního vysílání. Signály z levého a pravého mikrofonu (nebo z jiného dvoukanálového zdroje modulace) jdou po vhodném zesílení do směšovače. Směšovač má dva výstupy. Na prvním je součet napětí levého a pravého kanálu. Timto součtovým signálem je přímo kmitočtově modulován vysíláč. Tento signál přijímáme na běžném přijímači jako monofonní, takže kompatibilita je zaručena. Na druhém výstupu směšovače získáme rozdílové napětí levého a pravého kanálu. Timto rozdílovým napětím je amplitudově modulován pomocný generátor kmitočtu 38 kHz. V balancním modulatoru je nosná vlna generátoru potlačena na úroveň menší než 2 %. Potlačení nosné je výhodné z energetického hlediska. Sama nosná není pro přenos nutná, budeme ji potřebovat jen k demodulaci. Na výstupu pomocného generátoru je nyní signál DSB, tedy dvě postranní pásma rozložena souměrně na obě strany od kmi-



Obr. 1. Blokové schéma stereo-fonního vysílače



Obr. 2. Zjednodušené blokové schéma dekodéru

točtu 38 kHz. Při přenosu nejvyššího modulačního kmitočtu 15 kHz budou postranní pásma rozložena mezi 23 až 53 kHz. Těmito postranními pásmy je kmitočtově modulovaná nosná vlna vysílače. Pomocný generátor je synchronizován krystalovým oscilátorem 19 kHz. Části napětí krystalového oscilátoru (8 až 10 %, max. zdvihů) je také kmitočtově modulována nosná vlna vysílače. Nosná vlna vysílače je tedy kmitočtově modulována součtovým signálem 50 Hz až 15 kHz, synchronizačním kmitočtem 19 kHz (tzv. pilotní kmitočet) a postranními pásmy amplitudově modulovaného pomocného kmitočtu 38 kHz. O kmitočtech nad 15 kHz (počínaje 19 kHz) říkáme, že jsou nositelem stereofonní informace.

Vidíme, že vyslané spektrum kmitočtů je velmi široké, prakticky od 50 Hz do 53 kHz, na rozdíl od vysílání monofonního, kdy je přenesen nejvyšší kmitočet 15 kHz.

#### Stereofonní příjem

Abychom v přijímači získali opět dva samostatné kanály, levý a pravý, musíme stereofonní signál demodulovat. Zjednodušené blokové schéma dekodéru je na obr. 2a, b. Z kmitočtového detektoru (poměrový detektor apod.) přivádíme nízkofrekvenční spektrum 50 Hz až 53 kHz (zv. multiplex) do kruhového demodulátoru. Multiplex demodulátorem projde beze změny a jeho napětí bude na obou výstupech dekodéru (monofonní signál). Abychom získali stereofonní signál, musíme demodulovat postranní pásma 23 až 53 kHz. Protože amplitudová demodulace vyžaduje přítomnost nosné vlny, musíme nosnou

vlnu v dekodéru obnovit (víme, že ve vysílání byla poštěna); vhodné způsobem obnovení nosné vlny jsou dva.

První je znázorněn na obr. 2a. Multiplex přivedeme také do selektivního zesilovače, který je laděn na pilotní kmitočet 19 kHz. Tímto zesíleným kmitočtem synchronizujeme pomocný oscilátor, kmitající na 38 kHz. Napětí oscilátoru přivedeme do kruhového demodulátoru, který nyní může demodulovat postranní pásma. Směšováním součtového signálu s demodulovaným napětím postranních pásem dostaneme na výstupu dekodéru oddělené signály levého a pravého kanálu. Nežádoucí produkty směšování odstraní na výstupu člen RC (deemfáz). Tím, že k synchronizaci pomocného oscilátoru použijeme pilotní kmitočet, máme zaručeno, že kmitočet oscilátoru bude shodný s kmitočtem poštěné nosné vlny ve vysílání. Nedostatkem tohoto způsobu je nespolehlivost synchronizace při příjmu slabších signálů, při nichž pomocný oscilátor kmitá volně.

Výhodnější způsob (dnes převládající používaný) je na obr. 2b. Při tomto způsobu je pilotní kmitočet zpracován přímo tak, že jeho napětí je zesíleno selektivním zesilovačem 19 kHz a zdvojnásobeno; získaný kmitočet 38 kHz je po dalším zesílení použit i k demodulaci postranních pásem.

Totoho způsobu je využito i v popísaném dekodéru.

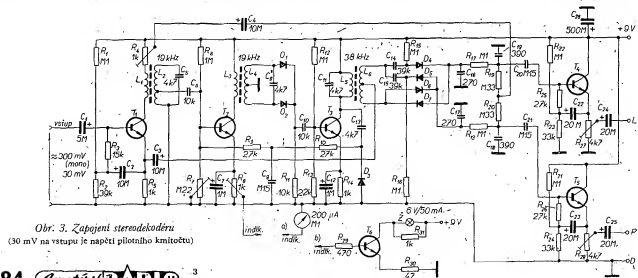
#### Tranzistorový dekodér

Dekodér připojujeme na výstup demodulátoru (poměrový detektor, synchronodetektor, fázový detektor). Výskova

korrekc (deemfáze) musí být odpojena, jinak bychom poštěli kmitočty přenesené stereofonní informací. Přijímač musí mít dostatečnou sítku pásma mí zesilovače a detektoru, alespoň 250 kHz. Časová konstanta omezovacího stupně musí být snížena asi na 10 μs. Požadavky na přijímač a způsob úpravy jsou popsány v [1].

Popisovaný dekodér byl vyvinut v laboratorích firmy Telefunken a popsán v [2]. Zapojení bylo autorem připravováno a upraveno pro současný čs. výroby.

Schéma dekodéru je na obr. 3. Je osazen 6 tranzistory a 7 diodami. Multiplexový signál přichází na bázi prvního tranzistoru. Tento tranzistor plní dvě funkce. Pro multiplex pracuje jako měnič impedance (emitorový sledovač) v zapojení se společným kolektorem. Pro pilotní kmitočet 19 kHz plní funkci selektivního zesilovače v zapojení se společným emitorem. Vstupní impedance tohoto stupně je zvětšena záporpou zpětnou vazbou v emitoru ( $C_3, R_3$ ) asi na 50 kΩ tak, aby stupeň nezatěžoval výstup detektoru. Obvod  $L_3, C_3$  je laděn na 19 kHz. Napětí tohoto kmitočtu se přivádí do dalšího zesilovačového stupně  $T_2$ . V jeho kolektoru je zapojen – přes vazební vinutí  $L_2$  – další obvod  $L_4, C_5$ . Obvod je symetrický vůči zemi a k němu je připojen diodový zdvojeňovací kmitočet. Na výstupu zdvojeňovače je celá řada harmonických, z nichž je pomocí laděného obvodu  $L_5, C_6$  v kolektoru  $T_3$  vyčleněna druhá s kmitočtem 38 kHz. Symetrické sekundární vinutí je připojeno na kruhový demodulátor, jehož funkci plní diody  $D_4$  až  $D_7$ . Do středu vinutí  $L_6$  je přiveden multiplexový sig-



Obr. 3. Zapojení stereodekodéru (30 mV na vstupu je napětí pilotního kmitočtu)

nál z emitoru prvního tranzistoru. Po demodulaci získáme na výstupech diod  $D_5, D_7$  napětí levého a na výstupech diod  $D_6, D_8$  napětí pravého kanálu. Kondenzátory  $C_{16}$  a  $C_{17}$  uzavírají demodulátor pro kmitočet 38 kHz i pro vyšší kmitočtové produkty směšování. Získaná napětí obou kanálů jdou přes výškový korekci (decemfáz)  $R_{17}, C_{18}$  a  $R_{18}, C_{19}$  na báze emitorových zesilovačů  $T_4$  a  $T_5$ . Tyto impedanční měniče jsou vhodné, protože převod na nízkou impedanci umožňuje použít delší přírodní kabely a hlavně přizpůsobí výstupy dekodéru ke vstupům moderních tranzistorových zesilovačů a magnetofonů s malou impedancí. (Poznámka autora: dekódér nemůžeme připojit k magnetofonu přímo, ale přes speciální filtr. Jinak vznikají zážné nedokonalé potlačení směšovacích produktů dekodéru a předmagnetizačním kmitočtem magnetofonu. Vhodný filtr je popsán v [1].)

Tranzistor  $T_1$  zesílí i napětí multiplexu (zesílení je asi 1). Na zatěžovacím odporu  $R_4$  y kolektoru  $T_1$  je napětí multiplexu v opačné fázi proti napětí vstupnímu. Vhodné napětí vedeme z odbočky odporového trimru  $R_4$  přes oddělovací kapacitu  $C_4$  do středu odporového děliče  $R_{19}, R_{20}$ , zapojeného mezi výstupy demodulátoru. To umožní přesné nastavení největšího odstu-  
pu (přeslechu) mezi kanály.

Při poslechu stanic vysílajících monofonní signál jde nízkofrekvenční napětí z kmitočtového detektoru přes emitorový sledovač  $T_3$ , vinutí  $L_4$  a kruhový demodulátor  $D_3$  až  $D_7$  na výstupní svorky. Vzhledem k tomu, že při monofonním vysílání není přítomen pilotní kmitočet, takže na diodách  $D_4, D_5, D_6, D_7$  není napětí, pracují diody v obrych charakteristikách a docházelo by ke zvýšenému zkrácení monofonního signálu. Diody jsou proto otevřeny v propustném směru (proud asi 50  $\mu A$ ) pomocí odporů  $R_{14}$  a  $R_{16}$ .

Dalším nebezpečím při monofonním poslechu přes dekódér je zvýšení šumu a tím zhoršení odstu-  
pu signál/šum. Protože při monofonním vysílání není přítomen pilotní kmitočet 19 kHz ani postranní pásma 23 až 53 kHz, objevila by se na výstupu dekodéru šumová složka spadající do této části přenosového spektra a navíc zesílená amplitudová složka šumu kmitočtu 19 kHz.

Musíme proto při monofonním příjmu zabránit zesilování kmitočtu 19 kHz selektivním zesilovačem. Dosáhneme toho stejnosměrnou zpětnou vazbou z kolektoru  $T_3$  do báze  $T_1$ . Pracovní bod tranzistoru  $T_3$  je nastaven potenciometrem  $R_7$  tak, aby pracoval ve třídě C. Slabé šumové napětí nejnestačí otevřít a proto tranzistor nezesiluje. Šumové napětí se na kolektoru  $T_3$  neobjeví. Jakmile naladíme stereofoonní signál, kladná půlvlna pilotního napětí tranzistor  $T_3$  otevře, ten zesílí a napětí pilotního kmitočtu se objeví na kolektoru  $T_3$ . Část napětí je přivedena přes oddělovací kapacitu  $C_{13}$  na diodu  $D_3$  a usměrněné napětí kladné polaridy jde přes vhodné dimenzovaný člen  $R_{10}, C_9, R_9$  do báze tranzistoru  $T_2$ . Toto kladné napětí přesune pracovní bod  $T_2$  do třídy A a tranzistor plně zesílí. Celý pochod proběhne lavičkovitě.

Rekl jsem si, že stereofoonní vysílání je skutečné. Naladíme-li stereofoonní vysílání, ušlyšné součtové signál levého a pravého kanálu jako monofonní. Z toho je jasné, že nepoznáme, kdy jde o stereofoonní vysílání. Musíme proto na dekódér zařadit obvod, který nás na to upozorní. K indikaci využíváme pilotního kmitočtu, jehož úroveň i kmitočet jsou stálé.

V popisovaném dekódéru navrháme dva způsoby indikace. První je velmi jednoduchý, ale dražší. Víme, že tranzistor  $T_2$  je uzavřen, není-li přítomen pilotní kmitočet. Tranzistorem neprotéká proud a proto není ani na jeho emitorovém odporu napětí. Připojíme-li k emitoru mikroampérmetr (500  $\mu A$ ), musí měřidlo ukázat výchylku, jakmile se na emitoru objeví stejnosměrné napětí (tj. jen za přítomnosti pilotního kmitočtu). Emitorový odpor je proměnný, což nám umožní vhodné nastavení citlivosti měřidla (obr. 3a).

Druhý způsob využívá jako indikace zárovkou s malou spotřebou proudu, zapojenou přes spínací tranzistor  $T_6$ . Spínání tranzistoru je ovládáno napětím z odbočky potenciometru  $R_8$ . Princip je shodný jako při indikaci měřidlem – obr. 3b.

Abychom zabránili zánětným pilotního kmitočtu s nízkofrekvenčním modulací, musíme zabránit pronikání multiplexového signálu přes selektivní zesilovač. Proto požadujeme, aby štika pásma selektivního zesilovače byla pokud,

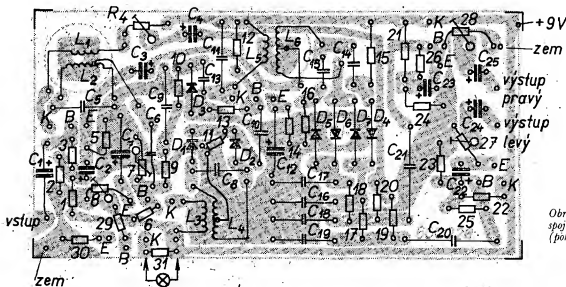
možno nejmenší (asi 100 Hz/3 dB). Vinutí  $L_1$  až  $L_6$  musí proto být kvalitní, vinuté na feritových jádrech.

## Stavba dekodéru

Dekodér je postaven technikou plošných spojů. Zapojení je jednoznačné, jedinou potíž bude výroba destičky. Ta však již byla popsána v řadě článků v AR. Nebudeme se proto touto otázkou více zabývat. Zapojovací obrazec s rozložením součástek je na obr. 4.

Pozornost věnujeme výběru některých důležitých součástek. Všechny součásti jsou dostupné v Radioamatérské prodejně v Praze. Největší potíž je s vhodnými jádry. U nás nejsou dostupná feritová jádra, která umožňují doladění ve větším rozsahu. Použijeme proto feritová jádra o průměru 18 mm: Jsou to hrnkovitá jádra, sestavená ze dvou polovin. Kostičky vyrobné z tenkého celulódu slepené. Doladování musíme trochu improvizovat. Hrnkované jádro má uprostřed otvor o  $\varnothing$  3 mm. Do jedné poloviny jádra zatmelíme mosazný (nemagnetický) šroub  $M3 \times$  20 mm tak, aby po složení jádra procházel i druhou polovinou. Druhou polovinu jádra přilepíme k destičce se spoji a v destičce vyvrátíme otvor o  $\varnothing$  3 mm tak, aby byl proti otvoru jádra. Na straně fólie připájíme na otvor matici  $M3$ . Tato úprava umožní doladování jádra otáčením jeho horní poloviny. Obě poloviny jádra mají po stranách výsuvové zářezy, jimiž vyvádíme přírodní vodiče vinutí. U popísaného úpravy musíme dbát na to, aby vývodní vodiče vedly jen zářezy ve spodní polovině jádra. Jinak by se mohlo stát, že bychom je při doladování přetřeli. Po definitivním naladění obvodů zakápneme civky velkým voskem (kápneme za horka dovnitř postranní zářezy). Vosk po ztuhnutí bezpečně udrží i horní polovinu jádra v nastavené poloze. Pro jistotu zakápneme i závity a matici  $M3$  na spodní straně destičky lakem.

Velmi důležité je výběr diod pro kruhový demodulátor. Mají mít vhodné statické i dynamické charakteristiky. Diody vybíráme z většího počtu pomocí můstkového zapojení. Zapojíme je do můstku, do jehož úhlupřky zařadíme mikroampérmetr. Do druhé úhlupřky přivedeme napětí z tónového generátoru.



Obr. 4. Obrazec plošných spojů a rozložení součástek (pohled ze strany plošných spojů)

ru. Diody kombinujeme tak dlouho, až dosáhneme nejmenšího proudu měřidla při změně napětí TG od 0 do 3 V. Jednodušší, ale také méně spolehlivý je výběr diod podle shodného odporu v propustném směru (kontrolujeme i závěry). Shodnost diod  $D_1$  a  $D_2$  není tak kritická.

#### Uvedení do chodu

Vhodný nf milivoltmetr (pracující alespoň do 50 kHz) připojíme přes oddělovací odpor 33 kΩ na kolektor tranzistoru  $T_3$ . Oddělovací odpor musí být na straně kolektoru. Máme-li osciloskop, použijeme jej místo nf voltmetru; alespoň uvidíme, co měříme. Kondenzátor  $C_6$  odpojme od diod a připojíme na něj výstup tónového generátoru, který pracuje minimálně do 50 kHz. Napětí TG nastavíme asi na 100 mV a změnou kmitočtu generátoru zjistíme rezonanci obvodu  $L_5, C_{11}$ . Pokud bude tranzistor přebížen, snížíme napětí TG, až získáme na osciloskopu čistou sinusovku. Omezení sinusovky na jedné straně opravíme změnou odporu  $R_{13}$ . Obvod doladíme na maximum při kmitočtu 38 kHz. Protože obvod je zatížen kruhovým demodulátorem, nebude maximum ostré. Symetricky zjistíme kontrolou kmitočtu TG na obě strany od rezonančního kmitočtu. V případě, že by 38 kHz nebylo v rozsahu ladění jadra, nebudeme přejít vinuti, ale změním kapacitu kondenzátoru  $C_{11}$ . Snažíme se dosáhnout rezonance při nejvíce zatčeném jádru hrníku.

Osciloskop (vždy přes oddělovací odpor) připojíme do spoje  $D_1$  a  $C_5$ . Odpojíme kondenzátor  $C_6$  od vinuti  $L_4$  a připojíme k němu výstup TG. Odpor  $R_7$  musí být vytvořen na plnou hodnotu (běžec k zemi). Naladíme obvod  $L_4, C_5$  na maximum při kmitočtu 19 kHz podle stejných zásad jako u předcházejícího obvodu. Kondenzátor  $C_6$  opět připojíme do původního bodu, stejně jako  $C_{10}$ .

Osciloskop připojíme na živý konec  $C_5$  a na vstup  $T_1$  přivedeme napětí z TG. Obvod  $L_2, C_5$  naladíme na kmitočet 19 kHz.

Osciloskop vrátíme na kolektor  $T_3$  a TG necháme připojen na vstupu dekodéru. Změníme napětí TG na úroveň, při níž bude sinusovka na osciloskopu nezkrácená, raději ještě nižší. Opravíme ladění všech tří obvodů na maximální výstupní napětí na kolektoru  $T_3$  při vstupním kmitočtu 19 kHz. Vstupní napětí TG snížíme na nulu a k emitorovému odporu  $T_3$  (přmo na emitor) připojíme voltmetr s vyšším vstupním odporem, buďto elektronkový, nebo alespoň Avomet II. Odpořem  $R_7$  změním výchylku voltmetru na minimum. Tím bude tranzistor  $T_3$  nastaven do třídy B nebo C.

Napětí TG nastavíme na 30 mV a voltmetr musí ukázat výchylku. Na kolektoru  $T_3$  zjistíme osciloskopem nezkrácené napětí asi 5 V. V případě, že tomu tak nebude (vlivem rozdílných parametrů tranzistorů) měníme odpor  $R_{10}$ , až dosáhneme požadované automatické změny pracovního bodu.

Odpořem  $R_8$  nastavíme úroveň stereoifní indikace pro měřidlo nebo pro spínací tranzistor  $T_6$ . Při vstupním napětí pilotního kmitočtu 30 mV se

musí žárovka rozsvítit a při nulovém zhasnout.

Minimální napětí monofonního signálu na vstupu dekodéru musí být 300 mV, což odpovídá 30 mV pilotního kmitočtu při stereoifním vysílání (10 % maximálního zdvihu). Toto napětí musí být schopen dodat kmitočtový detektor.

Vzhledem k tomu, že nemáme k dispozici generátor stereoifonního signálu, musíme konečně nastavení udelat během skutečného vysílání. Především přesně doladíme všechny obvody. Pilotní kmitočet je vysílán s přesností 2 Hz a tuto přesnost nám žádný použitý tónový generátor nemůže zaručit. Po přesném doladění zalijeme jadro větším voskem.

Během zkušebního vysílání se vysílá také zkušební test pro nastavení dekodéru. Pomocí tohoto testu nastavíme nejmenší přeslech, tj. největší odstup mezi kanály potenciometrem  $R_4$ . Při tomto nastavování musí být přijímač naladěn co nejpečlivěji na středu dulační křivky kmitočtového detektoru.

#### Napájení dekodéru

Dekodér můžeme napájet přímo z anodového napětí přijímače přes velký odpor. Tento způsob však můžeme použít jen při indikaci stereoifonního signálu měřidlem, nebo budeme-li indikaci žárovku napájet ze samostatného zdroje (usměrněním a filtrováním žhářven 6,3 V – pak odpadne odpor  $R_{30}$ ). Změna odběru proudu při změně monoifstereo by totiž způsobila značné kolísání napětí na dekodéru. Jinou možností je samostatný, dostatečně filtrova-

ný a tvrdý zdroj nebo napájení ze dvou plochých baterií.

#### Seznam součástí

Všechny odpory jsou miniaturní, vrstvé, typ TR 12. Jejich hodnoty jsou uvedeny ve schématu. Odpořy  $R_6, R_7, R_8, R_9, R_{10}, R_{11}, R_{12}, R_{13}$  jsou odpory trimry WN 721.

##### Kondenzátory

$C_1$	TC 921 5M/6 V
$C_2, C_3, C_4$	TC 942 10M/10 V
$C_5, C_6, C_{11}$	TC 181 4k7/160 V nebo TC 281 4k7/100 V (syrtojek)
$C_7, C_{12}$	TC 181 10k/160 V
$C_8, C_{13}$	TC 921 1M/6 V
$C_9, C_{10}, C_{11}$	TC 161 M15
$C_{14}$	– permitt plochý 4k7
$C_{15}$	– permitt plochý 39k
$C_{16}, C_{17}$	TC 210 270 pF – síla
$C_{18}, C_{19}$	TC 210 390 pF – síla
$C_{20}, C_{21}$	TC 942 200M/12 V
$C_{22}, C_{23}$	TC 530 500M/12 V

##### Tranzistory

$T_1, T_2, T_3, T_4, T_5$	– 107N970
$T_6$	– 102N971

##### Diody

$D_1, D_2, D_3$	– 1N941
$D_4, D_5, D_6, D_7$	– 3N41
Měřidlo M1	– citlivost 100 $\mu$ A až 500 $\mu$ A

##### Tabulka čísel

$L_1$	30 $\Omega$ záv. dráto o $\varnothing$ 0,14 mm CuP,
$L_2$	290 $\Omega$ záv. dráto o $\varnothing$ 0,14 mm CuP, odb. na
$L_3$	40 $\Omega$ od stud. konce,
$L_4$	30 $\Omega$ záv. dráto o $\varnothing$ 0,14 mm CuP,
$L_5$	290 $\Omega$ záv. dráto o $\varnothing$ 0,14 mm CuP, odb. upro-
$L_6$	30 $\Omega$ záv. dráto o $\varnothing$ 0,14 mm CuP,
$L_7$	2 x 100 $\Omega$ záv. dráto o $\varnothing$ 0,12 mm CuP, vi-
	nuto bilárně, začátek jednoho a konec dru-
	hého vinuti vinuti vinuti.
	Vinuti $L_1, L_4$ a $L_5$ jsou vinuta blíže k jádru.

##### Literatura

- [1] Baronička, J.: Přijímače a adaptéry pro VKV. Praha: SNTL, v tisku.
- [2] Schuab, T.: Stereo-Decoder mit Silizium oder Germanium Transistoren. Funktechnik 6. 3/1966, str. 88-90.

## ADAPTÉRY K MĚŘENÍ ODPOŘU A KAPACIT

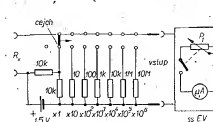
B. Kučera

Jako užitečnou součást svého vybavení měřiční přístroje postavil jsem si doplněk k elektronkovému voltmetru pro měření odporů a doplněk k elektronkovému milivoltmetru pro měření kapacit. Doplněk umožňuje měření odporů v rozsahu 0,5  $\Omega$  až 100 M $\Omega$  a měření kapacit 5 pF až 1000  $\mu$ F. Podnětem ke zhotovení obou doplněk byly články v RK 6/55, str. 214 a v AR 6/60, str. 163.

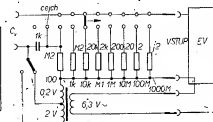
K měření odporů a kapacit je použita metoda měření napětí elektronkovým voltmetrem na měřícím odporu zapojeném do série s neznámým odporem nebo kapacitou. Pro měření odporů dodává stejnosměrné měřící napětí monočlánek 1,5 V (obr. 1). Při měření odporů od 10  $\Omega$  do 10 M $\Omega$  dostaneme 7 rozsahů se společnou stupnicí. Na EV jsem upravil polohu pro měření odporů odpojením vstupního děliče. Doplněk se připojuje buďto na vstup (s odpojením děliče), nebo na zvláštní zdířky

připojení ke vstupu EV. Správnou citlivost EV před měřením nastavíme potenciometrem  $P_1$ , který je připojen jako božník k měřidlu přístroje a vypíná se spínáčem na jeho hřídeli. Před měřením nastavíme na EV polohu měření odporů, na přípravku polohu cejchovací a potenciometrem  $P_1$  nastavíme výchylku měřičního přístroje na polovinu celkové výchylky. Průběh stupnice lze snadno vypočítat jako napětí na odporovém děliči.

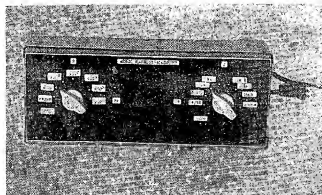
Při měření kapacit je použita stejná metoda, tj. měření napětí na měřících odpořech 0,2  $\Omega$  až 0,2 M $\Omega$  (obr. 2). Měřící napětí je střídavé 50 Hz. Získává se ze sekundárního malého transformátoru, jehož primár je 6,3 V a připojuje na žhavič napětí milivoltmetru. Výstupní napětí sekundární je asi 200 mV a 2 V (jeho velikost je dána citlivostí milivoltmetru). První měřící rozsah do 100 pF používá 2 V, další 200 mV.



Obr. 1.



Obr. 2



Milivoltmetr má opět polohu pro měření kapacit upravenou odpojením vstupního děliče. Citlivost se nastavuje změnou záporné zpětné vazby, která se u milivoltmetru používá i při normálním měření. Doplněk se připojí na vstup

nebo na zvlášť vyvedené zdířky. Na další zdířku je připojen primár transformátoru, z něhož se získává měřící napětí. Před měřením nastavíme na milivoltmetru polohu měření kapacit, na přípravku polohu cejchovní; schémem

záporné zpětné vazby pak nastavíme maximální výchylku. Průběh stupnice lze cejchovat pomocným střídavým napětím nebo oceňovanými kondenzátory. Oba doplňky jsou vestavěny do jedné plechové skříňky a s přístroji se propojují ohebnými stíněnými vodiči.

\* \* \*

## TELEVIZE V ZAHRANIČÍ

Počet televizních posluchačů má na celém světě stále stoupající tendenci. Pro srovnání si uvedeme některá čísla k závěru minulého roku: Švýcarsko 700 000 televizních koncesí, Velká Británie 13 556 000, Finsko 800 000, Holandsko 2 200 000.

Švédsko připravuje na rok 1968 druhý televizní program; předpokládá se, že v NDR bude pravidelné vysílání barevné televize kolem začátku roku 1972.

—Mi—

# Diferenciální klíčování

J. Pešta, OK1ALW

V prameny [1] popisoval J. Šima, OK1JX, některé druhy diferenciálních klíčovacích. Touto problematikou se zabývali i J. Kordač, OK1NQ [2], J. Munk, OK1ACC [3] a také jiní autoři.

Vyzkoušel jsem snad všechny druhy diferenciálního klíčování, které byly popsány. Ze získaných poznatků vznikl způsob klíčování, s nímž chci čtenáře seznámit.

Jen krátce se vrátím ke zmíněným způsobům klíčování a jejich vlastnostem. Diferenciální klíčovací W1DX i W5JXM (první alternativa) jsou v principu dobrá zapojení. Jejich realizace však naráží na problémy obstaráním vhodné klíčovací elektronky s dostatečně malým vnitřním odporem. Z elektronek, které jsou dnes u nás k dispozici, je to snad jedině ECC88 (oba systémy paralelně  $R_1 = 1,3 \text{ k}\Omega$ ). Při klíčování stupňů s větším katodovým proudem však také dlouho nevydrží. Klíčování stupně s malým  $I_k$  však nemá smysl, neboť pak potřebujeme další stupeň (násobič, zesilovač ve třídě C), který vytvářevanou značku ořeže.

Realizace klíčování podle W5JXM (druhá alternativa) naráží také na některé problémy. Závěrná elektronka je připojena katodou na potenciál  $-300 \text{ V}$ , což je v rozporu s hodnotou  $U_{kt \max}$ . Je tedy nutný zvláštní žhavicí transformátor pro tuto elektronku, protože při neuzemněném žhavicím elektronky ve vf stupních docházelo vždy k modulování vf signálu síťovým kmitočtem 50 Hz. Kromě toho je v tomto klíčovacím relé, které je dalším možným zdrojem jiskření a tím i kliků.

Také klíčování G3FLP, které konkrétněji popsal J. Munk, OK1ACC [3], obsahuje relé. Nepodařilo se mi dosta-

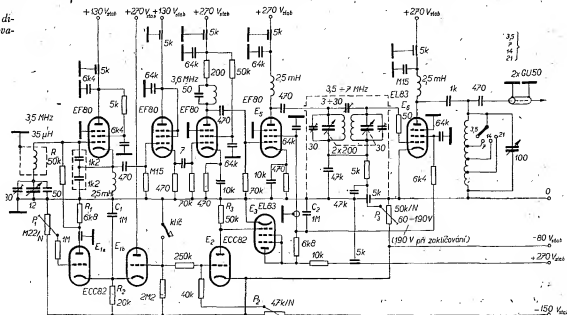
tečně odstranit jiskření na jeho kontaktech a tedy i cvakání ve vlastním přijímači. Klíčovaný proud je totiž asi  $10 \text{ mA}$  a napětí na kontaktech až  $400 \text{ V}$ , takže kontakty velmi trpí. Přiznává to i J. Munk a řešení jeho způsobem (GN kontakty) je jistě pro velkou většinu zájemců nedosažitelné.

Časem jsem upustil i od klíčování podle [2]. I zde je totiž relé a ještě navíc doutnavka v  $g_2$  klíčováného stupně, která při přechodovém jevu částečně deformuje začátek i konec značky. Při poslechu na přijímači se to výrazněji neprojeví, ale pohled na stínítko osciloskopu ukázal velmi nehezky zkrátit na začátku i na konci značky.

Asi po dvou letech experimentování vzniklo v mém zařízení klíčování, které je na obr. 1.

Protože zesilovač ve třídě C vytvářevanou značku ořeže, je klíčování poslední stupeň před PA. Později se ukázalo vhodné klíčovat ještě jeden stupeň, tedy dva poslední stupně současně. Násobič i zesilovač jsou klíčovány v  $g_2$  závěrnou elektronkou. Oscilátor je uzavírán záporným předpětím. Tato část je obdobou klíčovacích podle W5JXM (první varianty). Závěrná elektronka potřebuje klíčovací pulsy obrácené fáze, než jaké jsou na  $g_1$   $E_{1b}$ . K ovládání závěrné

Obr. 1. Zapojení diferenciálního klíčovacího obvodu



elektronky je tedy nutné tyto pulsy získat. Jako „obracení fáze“ je zapojena elektronka  $E_2$ . Její anoda je již galvanicky spojena se závěrnou elektronkou.

#### Činnosti klíčovače

##### a) Klíč znehmot

Elektronkou  $E_{1a}$  teče proud nastavený potenciometrem  $P_1$  tak, aby úbytek napětí na  $R_1$  (6k $\Omega$ ) měl přesně velikost potřebnou k blokování oscilátoru. To je nezbytná podmínka, aby oscilátor rychle nasadil. Elektronka  $E_2$  je uzavřena, předpětí je nastaveno potenciometrem  $P_2$ . Závěrnou elektronkou teče proud – klíčované stupně jsou uzavřeny.

##### b) Klíč stisknutí

Elektronkou  $E_{1b}$  teče proud; tím vzniká velký úbytek napětí na katodovém odporu  $R_2$  (20k $\Omega$ ).  $E_{1a}$  se uzavře a oscilátor začne kmitat. Mřížka  $E_2$  je na kladnějších potenciálech než katoda, proto elektronkou  $E_2$  teče proud a na odporu  $R_3$  (50k $\Omega$ ) se vytvoří záporný úbytek napětí (proti zemi). Závěrná elektronka  $E_3$  se uzavře, na  $g_2$  klíčovaných stupňů vzrůstá napětí (zvýšování je „brzděno“ kondenzátorem  $C_2$  – 1M $\Omega$ ).

Čelo značky je zaobleno jednak kondenzátorem  $C_2$ , jednak elektronkami  $E_3$ ,  $E_4$ . Na tvar konce signálu opět elektronky  $E_2$ ,  $E_3$  tím, že se neuzavírají

stejně rychle ( $E_3$  se uzavírá rychleji) a časová konstanta prvků  $RC$  v obvodu  $g_2$  klíčovaných stupňů.

Časový rozdílnost mezi nasazením oscilátoru a otevřením klíčovaných stupňů je zajištěn takto: při zvednutí klíče je na  $g_2$  klíčovaných stupňů napětí 60 V, předpětí elektronky  $E_2$  je nastaveno tak, že se začne otvírat až při  $U_{g2} = 90$  V. To znamená, že v době, kdy již oscilátor kmitá, je napětí  $U_{g2}$  v rozmezí 60 až 90 V. Zesilovač je ještě tedy uzavřen – počáteční kliky neprošle.

Na konci značky je oscilátor udržován v činnosti kapacitou  $C_1$  (1M) v katodě  $E_{1a}$ ,  $E_{1b}$  tak dlouho, až se klíčované stupně opět uzavřou.

Zapojení vzniklo čistě jako výsledek experimentování. Předchový jev na začátku i na konci značky je velmi složitý, neboť růst i pokles napětí ovlivňují jednak členy  $RC$  v  $g_2$  klíčovaných stupňů, jednak nelinearity charakteristik elektronek, které se na změnách  $U_{g2}$  podílejí.

#### Nastavení a uvedení do chodu

1. Nejříve necháme oscilátor stále kmitat, odpor  $R$  je odpojen od anody  $E_{1a}$  a uzemněn.
2. Potenciometrem  $P_2$  nastavíme takové předpětí, aby elektronka  $E_2$  byla uzavřena.

3. Potenciometrem  $P_3$  nastavíme předpětí elektronky  $E_2$  tak, aby byla uzavřena ještě při  $U_{g2} = 90$  až 100 V. Teď je již možné se přesvědčit, jak vypadá signál a tvar značky, nejlépe na osciloskopu (v mém případě Tesla BM370).

Po připojení odporu  $R$  na původní místo nastavíme (při rozpojení klíče) potenciometrem  $P_1$  předpětí elektronky  $E_{1a}$  tak, aby právě přestal kmitat oscilátor.

Chť bych upozornil, že příliš dlouhé dozírání tónu, jak je teď na pásmech často slyšet, je možná nebezpečná a rozhodně ne účelná. Každá takto „zvonicí stanice“ se při slabším signálu velmi špatně čte. Proto jsem se snažil zvolit rozumný kompromis. Klíčováč mám nastaven tak, že celková délka zaoblení na začátku i na konci značky činí přibližně 10 % délky čárky při tempu asi 80 zn/min.

#### Literatura

- [1] Šima J., OK1JX: Diferenciální klíčovací obvod, AR 10/56.
- [2] Kordač J., OK1AQ: VFO s diferenciálním klíčováním, AR 4/64, (str. 105).
- [3] Munk J., OK1ACC: VFO s diferenciálním klíčováním, AR 4/64, (str. 109).

# INVERZE jako vlnový kanál

V. Skřížka – F. Lóos, OK2QI

Poměrně málo jsou mezi radioamatéry známy podmínky a výsledky šíření velmi krátkých vln (VKV) při inverzních situacích. V tomto směru ještě nedošlo k podstatnému využití poznatků meteorologie.

V některých radioamatérských publikacích se nejedná zmluky o tzv. „vlnovém kanálu“ a o vhodných meteorologických podmínkách pro šíření VKV, ale bez bližšího vysvětlení podstaty.

Tento článek chce poukázat na některé spojitosti mezi šířením VKV a inverzí, které byly otevřeny řadou pozorování (tab. 1). Tabulka nebyla zpracována na základě systematických pozorování, ale jen ze zájmu, o získání důkazu důležitosti spojení inverzí. Kdyby však v budoucnosti každý amatér mohl připojit ke svému zájmu o dálkové spojení výšku inverze, mohlo by to později sloužit ke statistickému zpracování.

Je všeobecně známo, že teploty s výškou ubývá přibližně o 1°C na 100 m výšky (je přitom třeba rozlišovat suchoadiabatický a vlhkoadiabatický pokles). Vertikální průběh teploty v každé vrstvě charakterizuje veličina ubývání teploty na 100 m výšky. Tuto veličinu se říká vertikální teplotní gradient  $\beta$ . Vyhodnocením radiosondážních měření získáme

teplotní křivku, která charakterizuje teplotní rozdělení určité vzduchové hmoty v závislosti na výšce. Inverze představuje takový stav vzduchové hmoty, kdy  $\beta$  má zápornou hodnotu, tj. v určitém rozmezí neklesá, ale naopak stoupá. Při  $\beta = 0$  vzniká tzv. izotermie, která má podobné vlastnosti jako inverze pro šíření VKV. Charakteristické křivky těchto teplotních stavů jsou na obr. 1.

Inverzní stav vzduchové hmoty vzniká z několika příčin:

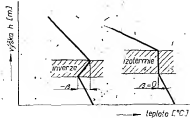
1. Při nočním vyzařování, kdy při jasné obloze dochází k poměrně silnému ochlazení (v důsledku radiace) zemského povrchu a tedy i ke vzniku přízemní mlhy. Takto vzniklá inverze nemá dlouhé trvání, protože během ranních a odpoledních hodin dochází opět k prohřívání zemského povrchu a tím i přízemní vzduchové vrstvy, takže inverze se rozruší. Vrstva inverze je zde ohraničena zemí a dosahuje do několika desítek metrů (200 až 400 m nad zemí). Pokud dosahuje

výšky kolem 200 až 400 m nad zemí, je vhodná pro radioamatérské spojení pozemních stanic.

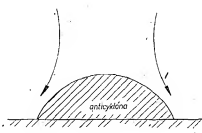
2. Dalším případem, kdy vzniká inverze, je sesedání vzduchové hmoty (obr. 2). K tomuto jevu dochází proto, že s výškou ubývá tlaku, dochází tedy k rozptýlení vystupující vzduchové hmoty ve vertikálním směru. Klešající chladnější vzduch je současně nucen rozbíhat se do stran. Za těchto okolností dochází ke změnám  $\beta$ . Při vzestupu vzduchové hmoty  $\beta$  vzrůstá, při klesání se naopak zmenšuje. Tento jev se vyskytuje v anticyklonách a výšky těchto inverzí bývají značné rozdílné, až kolem 2500 m.

Existují ještě některé jiné druhy inverzí; dělí se podle vzniku a bývají popsány v synoptických publikacích. Nás především zajímají společné znaky a ty jsou právě charakterizovány změnou teplotního gradientu ( $\beta$ ).

Všimněme si ještě některých znaků inverze, které mají bezesporu vliv na šíření VKV. Inverze (izotermie) působí jako zadržující vrstva, takže vlná částa nejčistší, která spolu s vystupující vzduchem stoupá do atmosféry, zůstává pod spodní hranicí inverzní vrstvy. Opticky se jeví jako vrstva se zhoršenou dohledností, základem nebo kouřem a nad touto vrstvou dohlednost rapidně stoupá o několik desítek kilometrů, až



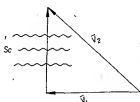
Obr. 1.



Obr. 2.



několik set kilometrů (250 až 300 km), vystoupíme-li o 100 až 300 m nad vrstvou s horší dohledností. Tento úkaz byl pozorován z letounu. Není bez zajímavosti, že při inverzní situaci 28. 12. 1963, kdy bylo dosahováno velmi dobrých výsledků v dálkovém spojení, byla při západu Slunce pozorována určitá deformace slunečního kotouče, který vypadal jako nepravidelný čtyřúhelník. Dokonce v tu dobu byla z Černého lesa v NSR pozorována Sněžka na tuto velkou vzdálenost „vzhůru nohama“. Zajímavý je i případ, kdy za podobné situace osádka sovětského dopravního letounu brzy po startu pozorovala pod sebou hvězdy a Zemi nad sebou. Díky přístrojům tento optický klam rozeznala. Dalším projevem inverze je oblačnost typu stratocumulus (Sc), tzv. Helmholtzovy vlny, které vznikají kolmo na vektorový součet směru větru nad (V1) a pod (V2) inverzní vrstvou; projevují se jako souběžné pásy na obloze (obr. 3). Tato vrstva Sc vzniká proto, že v samotné inverzní vrstvě se zmenšuje relativní vlhkost s výškou. Dochází totiž k difúzi vodních par (proli-



Obr. 3.

nání), což se děje vždy směrem dolů, takže vrstva pod inverzí má vždy maximální nasycení vodními parami. Ze závislosti růstu teploty na výšce v inverzní vrstvě a poklesu relativní vlhkosti (při němž vzrůstá nasycení) lze soudit, že tato skutečnost se jeví jako podstatný faktor pro lepší šíření VKV v této vrstvě a že dochází k podstatně menší ztrátě energie, což se projeví v dosahu šíření. V této souvislosti je třeba se zmínit také o indexu lomu, neboť jde o změnu hustoty prostředí pod inverzní vrstvou a v ní. Podle známého vztahu

$$N = \frac{\sin \alpha}{\sin \beta} \quad (\text{relativní index lomu})$$

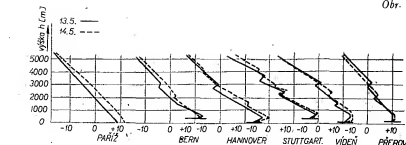
můžeme usuzovat na částečný odraz vybrané energie a také na lom v inverzní vrstvě (takový, pro který platí  $N < 1$ , tedy lom od kolmice). K tomuto jevu se ještě přidružuje tzv. astronomická refrakce. Je to úkaz, kdy VKV procházející nehomogenním prostředím a dochází k určitému zakřivení (obr. 4). Celý problém inverze jako vlnového kanálu je dost složitý a z uvedeného vyplývá, že záleží:

1. na rozložení inverzní vrstvy (výška),
2. na poloze, pokud jde o zeměpisný směr,
3. na vzájemných polohách radiových stanic,
4. v jakém směru a výšce vnikly VKV do inverzní vrstvy.

Tyto skutečnosti jsou potvrzeny praxí (tab. 1). Jde nyní o to, využít takových synoptických situací, kdy inverze vznikají, a určit výšku i rozložení inverzních vrstev.

Pro naši potřebu (vzhledem k zeměpisné poloze) se jeví nejvýhodnější tyto typy synoptických situací:

1. západní anticyklonální situace (Wa),
2. severovýchodní anticyklonální situace (NEa),



3. jihozápadní anticyklonální situace (SWa),
4. anticyklóna nad stř. Evropou (A) – (nejvýhodnější).

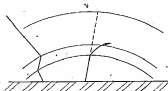
Je pochopitelné, že jednotlivé typy budou pro šíření VKV více nebo méně způsobivé, protože bude záležet na jejich vzniku, intenzitě a dalším vývoji.

Obr. 5. ukazuje rozložení inverzní vrstvy 13. 5. a 14. 5. 1966, kdy bylo dosaženo zainteresovanými VKV stanicemi z Pradědu v korespondenci se stanicemi v pásmech VKV pozoruhodných spojení na vzdálenost 600 km. Výška kory Praděd je 1492 m n. m. Šlo o to, potvrdit existenci vlnového kanálu, kterou jsme měl zatím potvrzenou jen náhodně, a to v letní i zimní době. Proto jsme k pokusu využili vzniklé situace NEa. Podle sledovaných výstupů (obr. 5) byla odhadnuta inverze kolem výšek 2000 až 3400 m nad zemí. NEa situace 12. 5. 1966 byla charakterizována rozsáhlou tlakovou výší, která zasahovala do celé střední Evropy a projevovala se na výškových mapách do výšek nad 500 mb. Střed této tlakové výše (1035 mb) se rozkládá nad jižní Skandinávií. Nad střední Francií se udržovala brázdá nízkého tlaku se zvládnutou studenou frontou.

Počasi 12., 13. a 14. se projevovalo dobrou dohledností a jen slabou kypovitou oblačností 1–3/8 Cu v prostoru Šumavy a Č. Lipy, která vznikala kolem 11. až 13. hodiny. 15. a 16. vzniklo poněkud více konvektivní oblačnosti. Použitá radiosondážní měření nepokrývají plně náš zájmový prostor, ale přesto dávají obraz o inverzní vrstvě nad střední Evropou (obr. 5). Skutečnost, že nemáme dostatečné množství zpráv radiosondážních měření, je dána malou možností získat běžně tyto zprávy (vhodné je využít radiodálňopisného vysílání evropské meteorologické centra).

Podobná anticyklonální situace 8. 11. 1966 přesvědčivě potvrdila možnost určení výšky vlnovodu a jeho využití, tentokrát plným dvoumetrovým pásmem DL, DM, OE, HB i F stanic. Na vzdálenost přes 800 km byly reporty 59! Nevyužití takových podmínek pro VKV spojení do VKV maratónu, kde se v tomto případě hodnotí nejvyšší stupnici, nás mnohdy jistě mrzí. Za tři dny bylo získáno tolik bodů, jako za celé tři měsíce dříve.

Topotvrdilo existenci vlnového kanálu, protože těchto výsledků bylo v minulosti dosaženo jen náhodně.



Obr. 4.

Další pozorování by přineslo odpověď na otázku, bylo-li vzdálenosti 1000 až 2000 km na VKV dosaženo extrémně vysokým vlnovým kanálem v atmosféře nebo odrazem od sporadické vrstvy Es. Je možné, že čs. amatéři tím nikoli poprvé dokázali výšky vlnovodu VKV vysoko nad povrchem evropského kontinentu. Vlnovody byly známy již dříve z přímorských oblastí, kde často vznikají těsně nad hladinou moře a umožňují šíření i nejkratších vln na vzdálenost několika set km.

Velká většina amatérů má již o těchto skutečnostech určité představy a zkušenosti. Zůstává však problém, jak získat údaje o výšce inverzní vrstvy a výškách. Proto na závěr několik informací, jak získat údaje o inverzních a návrh, jak je rozšiřovat pro co největší okruh.

1. Kde, kdy a jakým způsobem se dají informace získat?

Zprávy radiosondážních měření z celé Evropy se jako součást meteorologie soustřeďují a zpracovávají v Evropském meteorologickém centru v Offenbachu. Počet těchto zpráv z každého státu je různý (podle rozlohy), ale je jich dostatek pro vyhodnocení charakteristických údajů toho nebo onoho státu. Jsou to tzv. zprávy TEMP. Jsou kódovány a údaje jsou vynášeny na termodynamické diagramy, z nichž pak lze vyčíst řadu údajů o vzduchové hmotě vertikálním směrem, např. výšky spodní základny kypové oblačnosti, tlaku, inverze a možnosti tvoření bouřek aj. Tato radiosondážní měření se provádějí denně v 01.00, 07.00, 13.00 a 19.00 hod. SEČ. Po vyhodnocení jsou tyto výsledky souhrnně vysílány několika způsoby:

- a) faksimilovým vysíláním již graficky vyhodnocené na kmitočtu 134,8 kHz ve třech částech: od 03.40 do 04.05 první část, která obsahuje údaje ČSSR, Německa a Holandska; druhá část od 04.08 do 04.23 obsahuje údaje Švýcarska, Francie a Anglie. Třetí část od 06.32 do 06.57 obsahuje údaje Maďarska, Polska, Jugoslavií a Skandinávie. Nevýhodou tohoto způsobu je dost dlouhý a příjem nenašeno obrazu.

- b) radiodálňopisný přenos, který uskutečňuje opět Evropské meteorologické centrum na kmitočtu 4095 kHz. Je daleko rychlejší, obsahuje větší počet zpráv. Nevýhodou je, že tyto zprávy nejsou vyhodnoceny a jsou zakódovány.

2. Vzniká otázka, kdo a dokdy by tyto údaje mohl vyhodnotit. Tato práce vyžaduje odborníka-meteorologa, který by měl k dispozici všechny uvedené údaje. V našem případě je to Hydro-



napětí produkt-detektoru je 50 až 100 mV při vstupním mezifrekvenčním napětí 100 mV. Vstupní napětí nastavíme děličem  $C_1$ . Při vyšším vstupním napětí začne oddělovací stupeň (T<sub>1</sub>) sám detekovat a dochází ke zvýšení hladiny rušení blízkými kmitočty. Proto je třeba dělič nastavovat podle vlastností přijímače, v němž bude detektor pracovat a při tak silném přijímaném signálu, jaký běžně posloucháme. Vyladíme-li přijímač na silnou SSB stanicí, musí při správě nastaveném detektoru zmizet při vypnutí zážního oscilátoru ná signál na výstupu. Kvalitní SSB přijímač musí mít účinné automatické vyrovnávání citlivosti, které pracuje i při zapnutí zážního oscilátoru, aby nedocházelo k přetížení směšovacího detektoru. Ale o tom za jindy. OK1VE

#### Podmínky prvního čs. závodu SSB

Závod se koná 2. dubna 1967 od 06.00 hod. do 10.00 hod. SEČ a je rozdělen do čtyř etap:  
1. — 06.00 hod.—07.00 hod.  
2. — 07.00 hod.—08.00 hod.  
3. — 08.00 hod.—09.00 hod.  
4. — 09.00 hod.—10.00 hod.

Závod se v pásmu 3700 + 3750 kHz v prvních třech etapách a v pásmu 7 MHz ve čtvrté etapě.

Předává se pětímístný kód složený z RS a pořadového čísla spojení; například 50 001. Jako násobíte se počítají značky jednotlivých stanic na každém pásmu zvlášť. Za každé úpíné spojení se počítá jeden bod. Celkový výsledek je dá součtem počtu bodů a násobit.

V dalším platí všeobecné podmínky pro krátkovlnné závody. OK1MP

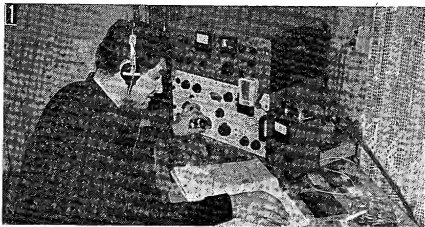
## VÍTĚZOVÉ LIGOVÝCH SOUTĚŽÍ 1966

Ligové soutěže roku 1966 skončily. Výsledky jsou známy. Silná vítězům, čest poráženým. Vidíte obrázky čtyř zařízení a čtyř úspěšných, kteří vzešli do konce a odeslali se lidem!

Tužmstvi jejich úspěchů je především otázkou zájmu, vytrvalosti a hlavně takiky. Jistě všichni svou práci chytře plánovali a plán dodrželi. Tedy žádné bezduché vysedávání u stanice, ale cílevědomá práce tam a tehdy, kdy je z ní sportovní užitek. Ne-

věťte? OK2-4857 poslal 6 hlášení a byl šestkrát první, podobně OK3KAS, OLAACV byl pětkrát první a jednou druhý a soutěž OK1AHV byl pětkrát první a jednou šestý. Všichni vyhráli i nášokem a přezdívkou. A tajemství jejich úspěchu? Především dobrý rozklad pro přenos a pravidelná účast ve významných závodech domácích a případně i zahraničních! Gratulujeme!

OK1CX



• 1. Vítěz OK ligy, Bedřich Nohel z Ústí n. L., OK1AHV • 2. Vítězové kolektivní OK3KAS z N. Mesta n/V. reprezentuje na snímku operátor Jir. Král, OK2-15097 • 3. Vítěz OL ligy, Karel Karmasin z Hřefčavi, OLAACV • 4. Vítěz RP ligy Josef Čech z Jaroměřic n. Rok., OK2-4857

# IKV

Rubriku vede Jindra Macoun, OK1VR

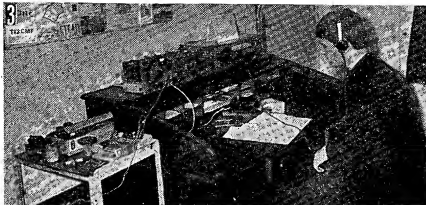
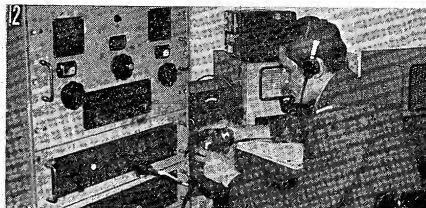
#### Zajímavosti z pásem

OK1VHK se po neúspěšných pokusech v protonových Germánských podalilo 3. 1. 67 (Ojónidy) spojení s OH1NL, QTH Nakkila, KV60b. Spojení trvalo jen 90 minut při velmi dobré slyšitelnosti OH1NL, který pracuje na 144,005 MHz s 800 W a současnou anténou (zisk 21 dB). OK1VHK, který používal jen QRP, byl slyšen jen díky! Lennoré! Ipoké! přijímal! technice. Pro Jirku je Fimko desátou zemí a nejdělním spojením — jistě pěkný začátek roku!

VOYVS sděluje, že se pokouší o skedy s OK a uvítal by konkrétní domluvu. Pracuje z QTH Cniava, LES9c na 144,002 MHz ± 2 kHz, TX 2 x QBY/300, anténou zisk udává 14 dB. Pracoval již s F, UA1, UP, UR (MS), G (E), a HG, LZ, OE, OK, UB5, YU, YO (tropo). V dubnu, červenci a září bude pracovat portáble v soutěžích. Jaké jsou reálné výsledky na sked Praha-Cniava (asi 1000 km)? Výpočet ukazuje, že pro spolehlivost spojení 50 % by musely být obě stanice vybaveny takto: přijímač se šumovým číslem kolem 2 kT, a sílková pásma asi 800 Hz, vysílač dodávající 100 W v dle antény a anténa se ziskem 25 dB. Pro spolehlivost jen 10 % (tj. každý desátý sled by se uskutečnil) by stačil zisk antény asi 20 dB.

Zisk antény 25 dB lze dosáhnout dvěma kosověnými anténami délky asi 19 m, zisk 20 dB by mohla mít dvě spojená čtyřlůžková s dlouhých Yagho antén se ziskem asi 12 dB. Požadavky na zisk antén je samozřejmě možné snížit zvětšením příkonů nebo zvětšením pásma přijímače (s šumovým číslem se již nedá mnoho dělat). Tak např. pro dvakrát větší výkon a dvakrát užší pásmo by stačil anténní zisk o 3 + 3 = 6 dB nižší.

Pokud jde o QTH stanic, je třeba, aby obě měly v přibližném směru volný terén bez velkých překážek a přetváření až asi do 20 km; výška QTH









Diplom má dva stupně:

- pro první stupeň je třeba navázat 50 spojení s různými radioamatérskými stanicemi ve všech oblastech BSSR,
- pro druhý stupeň stačí 25 spojení ve 5 oblastech BSSR.

Pro snadnější identifikaci oblastí BSSR uvádíme tabulku s volacími znaky.

Oblast	Skupina 2 nebo 3 písmen – na znakem UČZ		Číslo oblasti
	Klubovní stanice	Jednotlivci na KV VKV	
Minsk	KAA-KDZ KUD-KUZ KWA-KWZ	AA-DZ FAA-AFZ AHA-AHZ	009
Brest	KQA-KTZ	LA-IZ NA-NZ AMA-AMZ	005
Vitebsk	KMA-KPZ	WA-VZ AGA-AGZ AWA-AWZ AZA-AZZ	006
Gomel	KEA-KHZ	GA-OZ OA-RT	007
Grodno	KXA-KLZ	IA-IZ AJA-AJZ	008
Mağilev	KIA-KIZ KVA-KVZ	SA-TZ AUA-AVZ	010

Jednou výjimku tvoří klubovní stanice v těchto oblastech: – UČZKAB Gomel, UČZKAC Vitebsk, UČZKAD Mağilev.

Žádost adresovaná Ústřednímu radioklubu SSSR, Moskva, musí obsahovat datum spojení, čas, volací znak, písmeno a druh provozu. K žádosti musí být přiloženy QSL listy. Sovětské radioamatéry musí za vydání diplomu zaplatit 70 kopéek.

Pro naše amatéry bude snad diplom vydávaný zdarma.

Radio 8/88

OKATZ



**PREČTEME SI**

ka, v níž je podrobně popsáno 55 různých strojků vhodných pro domácí zhoovení.

Kniha je rozdělena do tří částí: v prvním je vysvětlena konstrukce obrobekých strojů a postup práce na nich, ve druhém jsou stavební návody na obrobek stroky a ve třetí autoři popisují přípravy a pomocná zařízení.

transformátorové i křídové vinuté cívky, protihovovací nástroje na otvory pro nepoužívající součástky (elektronky, elektrolytické kondenzátory, potencionometry apod.), různé speciální přípravy apod.

Ing. Milos Uhlý

**Husitka K., Bozděch J.: VYUŽÍTE LÉPE SVŮJ MAGNETOFON.** Praha: SVTL. Práce 1967. 178 str., 126 obr., 21 tab., Kčs 10,- brož.

Autoři využili svých dlouholetých zkušeností z bohaté práce ve výrobě magnetofonů a doslova vysílají z několika nejbližších magnetofonů maximální jejich technických možností. Vynález své práce předkládají v této knize čtenáři. V podstatě jsou v knize popsány nejúčinnější způsoby magnetofonového záznamu se zřetelem na jeho nejrychlou možnost jakosti, tedy v mezích provozně-technických možností magnetofonu a jeho příslušenství. A zde právě jde předkládat o příslušenství. K dřívě většinou prodáváním magnetofonů se jako příslušenství dodává jen mikrofon, popř. ještě nějaký kabelek. Nejen, že se to nepočítá ale další doplňky nelze koupit ani zvlášť. Proto se kašna autorů Husitky a Bozděcha zabývá také podrobnými návody na zhotovení důležitých pomůcek, jako jsou různé produžovací kabely, závsky (jejich spojení a stínění), dále směšovače, nastavitelné korektory sálové charakteristiky, prolamče, synchronizátory, zařízení pro stereofonní reprodukci a různá opozitní, kontrolní a tržková zařízení. V knize je mnoho praktických rad a pokynů pro úspěšné a jakostní nahrávání z mikrofonu (umístění, druh mikrofonu a dozvuk pro různé hlasy, budování nástroje a třídla), z rozhlasu po drátě, televizoru, rozhlasového přijímače, gramofonové desky, jiného magnetofonu apod. Kniha by se měla doávat jako příslušenství ke každému magnetofonu, jako třeba mikrofon.

Misto dlouhého hodnotícího závěreku: nezdáříte se další četbou a poznání si, aby se na vás ještě dostalo.

Li S.

**Vomela L., Frane J., Oravský D.: MĚŘENÍ A NASTAVOVÁNÍ TELEVIZNÍCH PŘIJÍMAČŮ.** SNTL, Praha, 1968. 205 str., 151 obr., 5 tab. – Vše Kčs 17,-

Cyflický čtvrtý svazek knižnice PEP (Praktické elektrotechnické příručky) řeší problémy měření a nastavování televizorů a probíranou látku obecně rozděluje do tří částí. První a také největší část knihy se zabývá měřením a nastavováním jednotlivých funkčních celků televizoru: kaskádového voliče, mezifrekvenčního zesilovače obrazu, obrazového zesilovače a obvodů automatického vyrovnávání síly, mezifrekvenčního zesilovače zvuku, synchronizačních obvodů a koncových stupňů rozkladu. U vysokofrekvenčních zesilovačů a rezonančních obvodů jsou popsány hlavní metody nastavení, u měření vysokofrekvenčních napětí se vykládá soustředěná na volbu přístroje nebo měřícího přípravku. U rozkladových částí jsou jediným východiskem měření osciloskopem. Na závěr první části knihy jsou uvedeny zjednodušené metody nastavování přijímače.

Ve druhé části knihy jsou popsány ručkových-měřicích přístrojů, elektronkových volmetrů, osciloskopů, signálních generátorů, rozmlačů, měřicích intenzity pole, měřicích časové odezvy zesilovačů, generátorů měřicích a pomocných zařízení a dlevočků.

**Radioamator 1 krátkofalovce (PLR), č. 12/86**

Podzimní večer v Lipku – Neomynout – Křemíkové Zenerovy diody BZ1 a BZ2 – Transistorový přijímač Sylva – Transistorový regulátor teploty – Detektor signálu SB, CVF a AN – Pro začátečníky: Antény (dokončení) – KV – Diplom – VKV – Závody modelářů – Kniha.

**Radioamator 1 krátkofalovce (PLR), č. 1/67**

Z doporu a zahraničí – Transistorový komponent ke sledování přijímači pro přímé KV – Křesťalové filtry – Amatérský transistorový přijímač nejvyšší třídy pro AM i FM – Výsledky mezinárodního závodu „SP-DX-Contest“ – VKV – Radioamatéři v LOK – Máji přijímači pro AM a FM, „Kantán.“

**Radioamator (Jug.), č. 1/67**

Začátek Svazu radioamatorů Jugoslaviie – Vysílání CW-AM pro krátké vlny s výkonem 180 W (2) – Nf zesilovač s dozvědílovým zesilovačem – Použití gramofonu k rozhlasovému přijímači – Rozmlač pro nastavování na tři pásma (2) – Přijímač s dvěma směšovači – Spojení odrazem od Antény – Burední televize (5) – Televizní opravy (2) – Z domácího přepřadu – Diplom – DK – Měření pro měření odporu a kapacity – Máji výpis pro 7 a 14 MHz – Kniha – Technické novinky – Zprávy z IARU.

**Radio i televize (BLR), č. 11/86**

Tak se říká naš časopis – IARU-Mezinárodní svaz radioamatorů – Výsledky CQ DX Contest 1965 – VKV a KV – Filtr pro pásmo 2 m – Transistorový přijímač (2) – Reflexní přijímač s pěti transistory – Výrobky elektronického průmyslu na veletrhu v Plovdivu – Barevná televize v Bulharsku – Základy barevné televize – Opravy televizorů – Transistorové zesilovače 10 W – Právní – Superhit se sedmi transistory.

**Rádíotechnika (MLR), č. 12/86**

Tranzistorové technika (6) – Magnetofon M9 – Fázové antény – Mikrofonní technika – Kurs pro KV amatéry – Desetiuprůvok anténa Yagi pro pásmo 2 m – Kurs pro láike – Ham QTC – Zásady barevné televize – Oprava televizního přijímače AT550 – Konvertor pro IV. televizní pásmo – Nové elektronky pro televizní kaskádové voliče – Přijímač R4400 – Vánoční elektronika – Fyzilogické regulátory hláskosti – Měření proudů a napětí v rozkladových přijímačích – Ze zahraničí – Data zahradních transformátorů.

**Rádíotechnika (MLR), č. 1/67**

Období minulého ročníku – Kmitočtové filtry – Charakteristiky rumbických antén – Mikrofonní technika – Kurs pro KV amatéry – Kurs pro láike – Přijímač pro hon na láike se dvěma transistory – Ham QTC – Základy barevné televize – Nastavování televizních přijímačů Orion – Transistory v televizních přijímačích – Transistorový anténový zesilovač pro televizi – Poštice EMG typ Honor 131 – Elektronická zařízení pro motorové vozidla – Díly zesilovače pro kytaru – Údaje transformátorů s cívkou přijímače R4400 – Ze zahraničí – Měření v transistorových zařízeních jednoduchými prostředky – Koupení přijímače se šest transistory – Opravy magnetofonů T81 – Spojení bulharského přijímače Melodia – Data zahradních transformátorů.

**Funkamater (NDR), č. 1/67**

Časopis pro amatéry, Lipzote, – Elektronika

## V DUBNU

# Neproměňte, že

1. 4. mají OL svůj pravidelný závod.
1. a 2. 4. se koná polský SP DX Contest.
1. a 2. 4. je první výběrová soutěž v radiistickém výběru v Popradu a první výběrová soutěž v honu na lišku v Praze.
2. 4. má premiéru naši nová „SSB závod“. Podmínky jsou z SSB rubricy.
6. a 9. 4. je výběrová soutěž v rad. výběru v Hradci Králové a v honu na lišku v B. Bystrici.
10. 4. je telegrafní pondělek.
8. a 9. 4. se pořádá celosvětový CQ SSB Contest.
15. a 16. 4. je výběrová soutěž v honu na lišku v Přerově.
22. a 23. 4. další výběrová soutěž v rad. výběru v Košicích, v honu na lišku v Brně.
24. 4. máme druhý TP.
29. a 30. 4. probíhají současně H 22 Contest, OZCCA Contest, PACC Contest.
29. a 30. 4. jsou poslední dubnové výběrové soutěže - radiistický výběr v Brně a hon na lišku v Košicích.



## INZERCE

První tučný dárek Kčs 10,80, další Kčs 5,40. Přisloužnou škatli koupíte na účtu č. 44 465 SBČS Praha, úprava 611, pro Vydavatelství Časopisů MNO, inzerce, Praha 1, Vladislavova 26. Uzávěrka 6 té vydání před uveřejněním, tj. 25. v měsíci. Neopomítejte určit prodloužení cenu.

### PROJEJ

**Elektroniky CBCL, CKL, CL1, E408N, Rens 1264 (4 5), AC1Hn, RV12P4000, RV2P800; R12P3, 6U7, 12K7, EFMI1 (4 10), EL12 (15), 4654, R12P25 (4 25), VTU 2,5724 V (35). Bohumil Pardubický, Janovice nad Úhlavou 269, okres Klatovy.**

**R1155A (880), Jrs. Stehliček, Rozstání 44, p. Světlá, okres Liberec.**

**50 W konc. et. EU bez el. (500), ul. síť a vst. tr. K250 (250), L. Lohisek, Tomáškova 26, Košice.**

**Magn. adaptér Tesla (350), RYRS1 a BFO (100), Gibson se sním. a pouzdro (380), M. Šedivce, Rokycany 273.**

**RX. HALICRAFTERS S-40, 0,5-42 MHz a nahr. oss. (1300), vychytávací cívky Ameyst,**

Anzurit (4 35), obrazovka B1051 (70), Koupim kvalitní TX pro tř. B. J. Raut, Vranovice u Brna 306.

**Pěšky CH (4 20), časopisy ST 64, 65, 66 (4 48), obrazovka 7Q820 (50), trafo 200 mA (4 80), 100 mA (40), pár OC16 (50), skříně Stereokoncert (60). P. Machoň, Obchodní místo 74, Praha 7.**

**LS50 a obl. (30), trafo 350/0,3 (150), tel. stb. nap. 150 W (150), triál - 720 pF velké mez. (50). Koupím voltm. 100-600 V, měř. 100 μA, větší rozměry. Petr Pfeiffer, Zásada 116, o. Jablonec, N.**

Dne 1. prosince 1966 byl zahájen prodej výrobků n. p. Tesla Lanškroun, závod Jihlava, v prodeji Drobné zboží Jihlava, Komenického 8. Nabízíme Vám k osobnímu výběru i na dobrou cto drsný kondenzátorů: kondenzátory epoxidové, kondenzátory zantifikované, kondenzátory s umělým dielektrikem, nukleokondenzátory, obojné kondenzátory - miniaturní, odrušovací kondenzátory.

**DROBNÉ ZBOŽÍ JIHLAVA**

**Japan. tranzist. kapes. magnetofon MINICO, 158 x 112 x 56 mm s mikrofonom a 7 cívek polyst. pásku (1000). Ing. Kudrna S., Duka 2232, Pardubice.**

**Transistory P403 120 MHz, nové, 7 ks (4 29), trans. TYP S09, neuplný (1200). J. Mušk, Perneckova 50, Praha 8.**

**Krystaly 716, 468 kHz, 1 MHz (4 50), cívky soupr. Signal 2x KV, SV, DV, triál, 2 ks raf tr. (60), ka-**

talog elektr. mař. Elektr. Atlas (35). Známkou na odpovědi A. Tobáka, Praha 8, Křikavka 48/346. Komunikační K. RHO, 6 kopl. 0,5-30 MHz (1500), přístroje EL10, úprava pro SSB (350). Ota Unger, Chodov u Prahy 700.

### KOUPÍ

Trafo, průřez jádra 60-70 cm<sup>2</sup>, vhodné k navinutí na svazky trafo, plíp i navinuté. Zallete popsa a udejte cenu. Václav Kroul, Zámbrk - Dlouhošovice 910.

### VÝMĚNA

M. w. E. c. produkt elekt. a Xul, konvertor a TX SSB, CW, AM 80, 40 a 20 m, filtr metoda, 200 W, se združovací dšvody výměnami za kvalitní magnetofon nebo předm.

Předán: nová RE125A (150), GU50 (50), SR5503 (50), R112P25 (15), elbug (150), kl. JUNKERS (100), Ryška (30), kula sluch (35), ma-metr 10, 50, 300 (4 60), trafo 2 x 800 V, 0,4 A (200), 2 x 2,5 V, 6 A (50), 12,6 V, 6 A (50), elekt. stabil. zdroj 100-300 W / 100 mA, 6,3 V, 12,6 V (250), el. stabil. zdroj 100-400 V, 150 mA, 600 V / 150 mA, 40 až 150 V / 40 mA, 6,3 V, 2 x 5 V 4 x 200, se zřv. el. neosad. (400). KV útok, kond. KHS, IRON, IDEIX, frenov. (50), kond. na PA 3 KV postřeh, Xnaly 5, 500, 6020, 6747, 17643, 18 562, 25 000 (4 50-70), bloky 8-4-4 el. 2,50 kV (4 70-80), 10-20 pF / 6 kV (4 200), GR100DA (15), STV1406/2 (4 15), DCG41000 (4 20), M. Andrejčik, Udváské 32, o. Humenné.

**EK10** i zdř. sluch. E10K, síť trafo, polar. relé, různé elektr. krok. relé, ma-metry do 50 mA a jiné velmi hodnoty radiomateriál se kamery 8 mm nebo kvalitní foto. Srozm na požádání zařlu. Vladimír Těsta, Týnice 10, p. Milevsko, o. Písek.

**Televisor 4001-A a 4201-A** - Achos výměnám za magnetofon, motokolo nebo jiné. Josef Balas, Javorák 22, o. Šumperk.

**Hledáme amatéry**, kterých by bavilo externě spolupracovat při stavbě VKV přijímačů a vysílačů pro bioelektroniku. V. Příbík, FV ČSAV, Budějovická 1083, Praha 4.

**Prodejce radioamátorských na Václavském nám.**

**25 nabízi:**

**Obrazovky, elektronky a tranzistory** pro rozslavce i televizní přijímače, normální i družbové (zašlité též na dobřku). Stavebnice tranzistorového přijímače M41 (Ks. 225), Radiola (520). Poenciometry drát. WN 69651 různé hodnoty (26), WN 69170 různé hodnoty (15) a miniaturní TP 68000 (8). Velké výběr potencionometrů různých drnů pro nové i starší přijímače.

**Kondenzátory:** TC 903 2 pF/12 V (2), 10 pF/12 V (2), 100 pF/12 V (2,50), TC 904 1 pF/30 V (2), 2 pF/30 V (2), TC 905 20 pF/63 V (2,50), TC 906 5 pF/100 V (2,50), TC 907 2 nebo 20 pF/160 V (3), TC 908 5 pF/250 V (3,50).

**Odpory:** TR 616 16 kΩ/25 W (18), 500 Ω/25 W (18), TR 615 1 kΩ/50 W (30), TR 618 22 kΩ/25 W (4,60), 15 kΩ/25 W (4,60), TR 620 33 kΩ/50 W (6), 22 kΩ/50 W (6), 15 kΩ/50 W (6), 3,9 kΩ/50 W (6), 1 kΩ/50 W (30), 330 Ω/50 W (13), TR 639 3,9 kΩ/50 W (6), 820 Ω/8 W (6), 560 Ω/8 W (6), 270 Ω/8 W (6), 200 Ω/8 W (6), 33 Ω/8 W (6), 27 Ω/8 W (6).

**Elektronky, kondenzátory:** TC 533 50/50 pF (2), i elektronky Ks. 1-... Elektronky k výrobě

Zašlucha elektronky pro celé území ČSSR. Měření

možno zašlu poštu. Vadné elektronky budou na

přím nabazeny novými a odeslány též na dobřku.

Prodejce radioamátorských na Václavském náměstí

25, Praha 1.